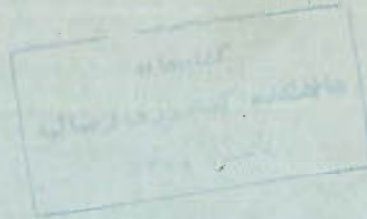
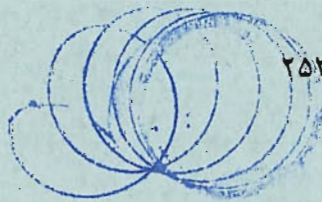
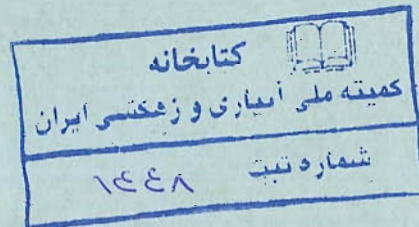


نشریه شماره ۱۶



کمیته ملی آبیاری وزهکشی

نشریه سالانه آبیاری وزهکشی



اسفند ماه ۲۵۳۵

تهران

از انتشارات وزارت نیرو

فهرست

صفحه	موضوع	ردیف
۱	مسائل ایجاد شبکه های آبیاری در زمینهای گچدار حوزه رودخانه فرات در سوریه	۱ -
۹	حل گرافیکی فرمول مانینگ برای تعیین قطر لوله های زهکش و آبرسانی وفاضلاب	۲ -
۱۸	مطالعات زهکشی و آبهای زیر زمینی باپیزومتر	۳ -
۳۳	استفاده از مدل ریاضی برای تخمین تخلیه سالانه یا بین سالانه سفره ها	۴ -
۴۰	آبیاری کوزه ای	۵ -
۵۱	تعیین ظرفیت سیستمهای آبیاری	۶ -
۷۴	تعیین مناسبترین رژیم آبیاری گوجه فرنگی	۷ -
۸۳	مزایای اقتصادی سدهای جمع آوری سیلاب و تغذیه آب از مخزن سد در سفره آبدار	۸ -
۹۳	کنترل شوری در اراضی تحت آبیاری	۹ -
۱۰۸	هیدرولیک و یکنواختی آبیاری قطره ای	۱۰ -
۱۱۸	روشهای تعیین اثرات افت، خزش و حرارت روی بتون سدهای بزرگ	۱۱ -
۱۲۶	بازده آبیاری در ایران	۱۲ -
۱۳۱	آبرسانی و تصفیه خانه های آب در انگلستان	۱۳ -
۱۴۳	منابع آب ایران و سیاستهای توسعه آن	۱۴ -
۱۶۲	برنامه کاهش تدریجی شوری آب رودخانه کولورادو	۱۵ -
۱۶۹	ایجاد آبیاری قطره ای در استان خوزستان	۱۶ -
۱۷۶	روش شناسی علمی در مورد تحقیقات و کاربرد آبیاری بارانی و قطره ای	۱۷ -
۱۸۰	تعیین دور آبیاری باروش علمی و کم خرج	۱۸ -
۱۸۹	گزارش دوازدهمین کنگره بین المللی سدهای بزرگ مکزیکو	۱۹ -
۱۹۵	گزارش کنفرانس آب منطقه ای آسیا و حوزه اقیانوس آرام (اسکاپ) مربوط به کنفرانس آب سازمان ملل	۲۰ -
۱۹۸	زلزله شناسی سدها	۲۱ -
۲۰۳	دورنمای نقش آبیاری در تأمین مواد غذایی جهان	۲۲ -
۲۱۵	گزارش کنفرانس آبیاری و زهکشی تاشکند	۲۳ -
۲۱۶	جدول مشخصات سدهای انحرافی ایران	۲۴ -
۲۱۷	جدول مشخصات سدهای مخزنی ایران	۲۵ -

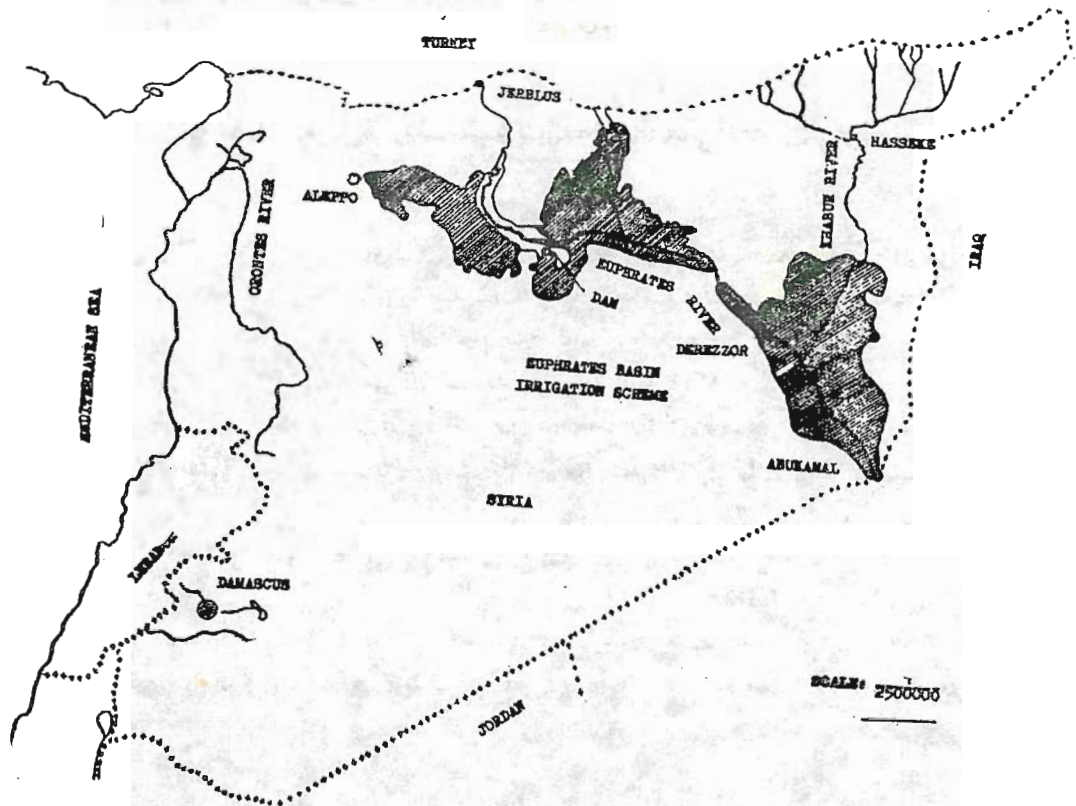
مسائل ایجاد شبکه آبیاری در زمینهای گچدار حوزه رودخانه فرات در سوریه

ترجمه گزارش دکتر نورالدین الرفاعی مشاور فنی وزارت سد فرات

ارائه شده در کنفرانس آبیاری و زهکشی تاشکند

پیش گفتار

در حال حاضر سوریه مشغول ساماندهی حدود ۶۴۰۰۰ هکتار از اراضی حوزه رودخانه فرات میباشد. در طرح مربوطه احداث یک سرحاکتی با ارتفاع ۶۰ متر و عرض ۴۵۰ متر در نظر گرفته شده که ساختمان آن در شرف تکمیل است. (شکل ۱) گنجایش این سد حدود ۱۲۰۰۰ میلیون متر مکعب بوده و یک ایستگاه برقی با مرکب از ۸ دستگاه که هر دستگاه قدرت تولید ۱۰۰ مگاوات را دارد در زیر سرریزی بظرفیت ۱۶۰۰۰ متر مکعب در ثانیه ساخته شده است که



شکل ۱ - حوزه آبیاری طرح فرات

۵ دستگاه آن تاکنون مورد بهره برداری قرار گرفته است، سه دستگاه دیگر در اواخر سال ۱۹۷۸ مورد بهره برداری قرار خواهد گرفت.

متوسط جریان آب سالانه رودخانه فرات (در مورد آن قسمت که در سوره جاری است) در نزدیکی مرز ترکیه حدود ۲۸۰۰۰ میلیون متر مکعب میباشد. از سهمیه آب سوره میتوان حدود ۶۴۰۰۰ هکتار زمین را مورد بهره برداری قرار داد و این اراضی شامل ۶ منطقه با سامی مختلف میباشد.

برای درک اهمیت این پروژه از نظر اقتصادی - اجتماعی و زیبایی منطقه لازمست خاطر نشان شود که اساساً کشاورزی در این کشور نیاز بآبیاری دارد زیرا باران در این کشور همیشه فصلی و متغیر بوده و بطور کلی میزان آن کم است. از چهار میلیون هکتار اراضی زیر کشت سوره بیش از ۸۵ درصد آن دیمکاری است و فقط ۱۵ درصد آن و با کمی کمتر از آن از طریق آبیاری مورد بهره برداری قرار میگردد. بنابراین سالهای خشک و کم باران در اقتصاد سوره موانع جدی ایجاد میگردد. با تحقق برنامه توسعه و بهره برداری از ۶۴۰۰۰ هکتار اراضی زیر دست سد فرات اراضی مورد آبیاری سوره به بیش از دو برابر افزایش خواهد یافت و در نتیجه اقتصاد سوره تا حد شایان توجهی تثبیت میگردد و بازتاب اجتماعی آن نیز قابل ملاحظه خواهد بود.

۲ - مسائل ساختن شبکه توزیع آب در خاکهای گچدار حوزه فرات در سوره

در بدو امر یک طرح آزمایشی بمساحت تقریباً ۲۵۰۰۰ هکتار در ناحیه بالخ واقع در شمال شهر رکا بمرحله اجراء درآمد.

یک کانال خاکی موقت و یک ایستگاه پمپاژ موقت در کودیران بمنظور آبرسانی به سه کانال اصلی پروژه آزمایشی احداث گردید. این سه کانال که شاخه های کانال کودیران میباشد عبارتند از:

- کانال وادی الفید بطرفیت ۵/۵ متر مکعب در ثانیه .
- کانال سلها بیه بالا بطرفیت ۲۰ متر مکعب در ثانیه .



شکل ۲ شکاف در خاک زیر پوشش نشده موقت کانال کودیران

- کانال سلهايه پائين بنظر فیت ۱۷ متر مکعب در ثانیه .
 تمام این کانالها بجز کانال موقت کودیران با پوشش بتون با ضخامت ۱۰ - ۱۲ سانتیمتر ساخته شده است.
 شیب جانبی کانالها ۳/۲ و شیب طولی آن ۷ سانتیمتر در کیلومتر بوده و سرعت جریان آب ۰/۷ متر در ثانیه میباشد.
 برای اولین بار در اوایل اوت ۱۹۷۲ با بکار افتادن ایستگاه پمپاژ آب در کانال موقت کودیران جاری شد. روز
 ۸ دسامبر همان سال قطعه مستقیمی از کانال که حدود ۱۰ متر طول داشت و در طرف راست قرار گرفته بود در کیلومتر
 ۱۰/۵۰ شکاف برداشت و میزان گچ در این ناحیه بین ۲۰ تا ۵۰ درصد میباشد (شکل ۲).
 هنگام ساختن کانال سلهايه بعلت جریان آب سطحی که در اثر چند هفته بارندگی رخ داده بود دو گودال در کف
 کانال یکی در کیلومتر ۰/۴۲ و دیگری در کیلومتر ۲/۶۷۷ ایجاد گردید.
 بعد از ۷ ماه جریان آب در کانال سلهايه پائين فروریختگیهایی در دیواره های آن پدیدار شد. در بعضی از این
 فروریختگیها نخست ترکهایی در قسمت سنگچین دیده شد و سپس پوشش بتونی تغییر شکل یافته و بدنه شیب دار کانال کاملاً
 فروریخت - همچنین فروریختگیهای دیگری نیز بطور کامل و ناگهانی در دیواره ها رخ داد.
 برای اولین بار در تاریخ ۱۲/۳/۱۹۷۵ آب در کانال سلهايه بالا جاری شد و پس از چهل دقیقه متوقف گردید.
 مجدداً در تاریخ ۱۹ مارس ۱۹۷۵ آب در این کانال پمپاژ گردید و تا تاریخ ۲ مه ۱۹۷۵ که اولین شکستگی در کیلومتر ۷ ظاهر
 شد ادامه داشت.
 چهار روز پس از تمیز این شکستگی و جریان آب در کانال فروریختگیهای دیگری در کیلومترهای ۷-۰۵۰-۷-
 ۹/۴۰۰ - ۱۳/۲۰۰ و ۱۳/۵۰۰ دیده شد. همچنین در کیلومتر ۵/۰۰ اول شاخه کانال وادی الفید پوشش بدنه بتونی
 در چند جا فروریخت .
 این فروریختگیها بیشتر در قسمت های حفاری و تأسیسات زهکشی مشاهده شد. درزهای پوشش بدنه کانال غالباً
 در وضع بدی قرار دارد. مقدار گچ ته نشین شده با میزان واقعی گچ موجود در خاک تطبیق نمی نماید همچنین میزان خسارت
 وارده با مقدار گچ موجود در خاک تناسبی ندارد .
 ظاهراً شکل گچ موجود در خاک (پودر یا بلور مانند) و نحوه پخش آن (بصورت متمرکز و یا مخلوط با خاک)
 از عوامل مهم بشمار میروند.

۳ - خلاصه نتایج آزمایشهای جهانی درباره احداث شبکه های توزیع در خاکهای گچدار . الف - در اسپانیا:

طبق گزارش اتحادیه هیدروگرافیکال رودخانه ابرو (Ebro) در مادرید اثرات میکانیکی تولید سوراخ و
 گودال در کانالهایی که در خاکهای گچدار ساخته شده اند بیش از اثرات شیمیائی ناشی از انحلال مواد در آبهای مورد
 آبیاری میباشد. در تمام موارد علت اصلی رخنه و تماس آب با خاک گچدار است. پوشش بدنه کانال که کاملاً نفوذناپذیر باشد
 مانع از تماس آب کانال با خاکهای گچدار میباشد و با این ترتیب رخنه آب از بین میرود.
 تجربیات حاصل از اقداماتی که روی کانالهای Aragan و Catalenia انجام شده نشان میدهد که برای
 جلوگیری از نفوذ آب در پوشش بدنه کانال باید از لایه ای از مواد پلاستیکی روی پوشش بتونی بدنه کانال و یا از لایه ای از
 خاک رس و ماسه در زیر پوشش بتونی بدنه کانال استفاده نمود.
 راه حل دیگری که بسیار رضایت بخش است عبارتست از تعویض دیوارها در قسمت های گچدار با اکدوک کم قشری
 از بتون مسلح، عیب این روش هزینه زیاد آنست.
 در گزارش مذکور نیز ذکر شده است که در جوار دیواره پوشش بدنه و کف کانال چنانچه مخلوطی از سیمان و
 ملات رس تزریق گردد نتیجه آن رضایت بخش است. این آزمایش در اسپانیا موفقیت آمیز بوده است ضخامت این لایه باید بین
 ۱۵ تا ۲۵ سانتیمتر باشد.

ب - در اتحاد جماهیر شوروی:

کانالهای بتونی توشاریک که در سالهای ۱۹۳۰ در اندیجان ساخته شده بود بعلت آبستکی زیر پی در خاکهای

گچدار فرونشسته و زیان‌هایی به بار آورد. برای جلوگیری از خسارت بیشتر کانال‌های دالوازین با ظرفیت ۱۰ متر مکعب در ثانیه ساخته شده خاک بستر این کانالها بدون گچ و حمل شده میباشد و عمق بستر ۱/۵ متر است و در حال حاضر وضع رضایت بخشی دارد.

بطور کلی رعایت اقدامات زیر ضروری است بویژه آنکه میزان گچ بیش از ۶ درصد باشد:

۱ - تا آنجا که ممکن است کانالها در برش طرح شوند و خاکهای مازاد را تا حد قابل ملاحظه‌ای از کانال دور میکنند.

۲ - مسیر کانالهای آینده و برشهایی که برای کانال‌سازی داده شده باید مقدماً مرطوب گردد.

۳ - برای پیش‌گیری از نفوذ آب باید خاک بستر کانالها با خاکهای خوب تا عمق‌های مختلف تعویض و یا با لایه Polymeric و صفحات بتون مسلح پیش ساخته شده پوشیده شود.

ج - در ایالات متحده

در هیچیک از مطالعات پوشش بدنه کانال‌های آبیاری به مسئله خاکهای گچدار اشاره‌ای نشده مگر پوششهای دوبل آزمایش توسط سازمان اصلاح اراضی و سایر مؤسسات انجام گردیده است. از جمله در گزارش شماره ۱۹ سازمان اصلاح اراضی که در سال ۱۹۶۹ تهیه شده در مورد لایه‌های پلاستیکی برای پوشش بدنه کانالها به نکات زیر توجه شده است.

۱ - آزمایشهای صحرائی نشان میدهد که پوشش ۱۰ میلی PVC و پلی اتیلن چنانچه بطور منظم و با دقت در خاک نصب شوند با دوام خواهند بود.

۲ - مقاومت پوششهای PVC بیشتر است و میتوان با عرضهای بیشتر تولید نمود. به آسانی قابل تعمیر بوده و با چسب‌های مایع میتوان آنها را در محل بهم متصل نمود ولی لایه‌های پلی اتیلن این مزایا را ندارند.

۳ - مزیت عمده لایه‌های پلی اتیلن ارزانی آنها است و لذا برای پوشش آنها مزرعه مناسبترند و علاوه بر این پلی اتیلن برعکس PVC در شرایط زیر خاک با گذر زمان سفت و انعطاف ناپذیر نمیشود.

د - در عراق:

در پروژه کرکوک بر رودخانه دجله از پوشش PVC استفاده شده بعد از چند سال این پوششها صف و شکننده شده و ترکهای زیادی روی ورقه‌ها ظاهر شده است.

ه - در ایران:

در پروژه اصفهان بعد از انجام پوشش‌های بتونی در خاکهایی که دارای درصد کمی گچ بوده‌اند ترک‌هایی در پوششها ایجاد شده چاره‌جویی که بعنوان پیشنهاد در این مورد شده است عبارتست از ایجاد ورقه‌های PVC روی پوشش بتونی موجود و ایجاد یک پوشش بتونی دیگر روی آن. عبارت دیگر پوشش بدنه کانالها عبارت خواهد بود از بتن - PVC - بتن.

۴ - نتایج آزمایشهای صحرائی پروژه فرات در سوریه

فروریختگی در کانالهای مرحله پروژه آزمایشی از اواخر سال ۱۹۷۲ و اوایل سال ۱۹۷۳ اتفاق افتاد تعمیر و تعویض خاک موجود با خاک فاقد گچ در مسیر کانال در مقطع عرضی تا عمق دو متر به مرحله اجرا درآمد با وجود بر این مصلحت دیده شده که از نظر کارشناسان خارجی نیز استفاده شود. لذا بنا به پیشنهاد بانک توسعه و ترمیم دو کارشناس با نامی Ellsperman و Rippon در هفته آخر مارس ۱۹۷۳ از پروژه نمونه بازدید نمودند.

گزارش آنان که در اوایل همان سال تسلیم گردید حاکی از این بود که: در این قبیل موارد دربدو امر باید بررسی نمود که اساساً امکان طرح و ساخت کانالهای آب‌بندی شده در این گونه خاکها وجود دارد یا نه زیرا نفوذ آب از کانالها در خاکهایی که محتوی مقداری مواد معدنی باشند باعث شکستگی و ریزش میگردد. عوامل مؤثری که در طرح کانالها باید توجه قرار گیرد عبارتند از: مسیر کانالها - مقطع کانالها - مصالح مورد مصرف شکل بندی مقطع کانال - زهکشی عرضی - زهکشی زیرزمینی - غیر قابل نفوذ کردن ساختمانها و تراکم و دانسیته خاک.

در ماه اوت ۱۹۷۳ آقای Lovas کارشناس FAO در سوره گزارشی درباره مسائل خاکهای گچدار در حوزه بالخ تهیه و در آن مشخصات تأسیسات آبیاری - کانالها و زمینهای مورد آبیاری که دارای مقداری گچ هستند بحث نموده و نتیجه آزمایشات صحرائی درباره شاخه کانال وادی الفید را در آن ذکر و مورد بررسی قرار داده است.

در دسامبر همان سال آقایان Herrero و Molina کارشناسان اسپانیایی پس از بازدید از پروژه نمونه پیشنهاد کردند که دیواره‌های بدنه و کف کانال با تزریق خاک رس و سیمان تقویت شوند و ضخامت پوشش بتونی کانال به ۱۵ تا ۲۵ سانتیمتر برسد.

بعد از این بازدید و دیدار متقابل کارشناسان سوری از اسپانیا برنامه تقویت کانال اصلی پروژه نمونه به مرحله اجراء درآمد. نتایجی که بدست آمد تشویق کننده بود و این کار بدلائل اقتصادی ادامه خواهد یافت.

در ژانویه ۱۹۷۴ آقایان Megasol و Gersar گزارشی در مورد عکس العمل خاکهای گچدار و اثرات بعدی آن ارائه نمودند. در آخر گزارش خود چنین نتیجه گیری کرده اند که راه حل‌های مناسب باید از نتایج آزمایشی که تا کنون انجام شده گرفته شود.

در فوریه ۱۹۷۴ مهندسین مشاور تکنوا سپرت استروی از بلغارستان گزارشی تحت عنوان مسائل وجود گچ در حوزه بالخ و روشهای مقابله با آن ارائه نمودند و در آن استفاده از خاکهایی که حاوی ۴۰ درصد گچ میباشد برای پوشش بدنه کانالها توصیه نمودند. همچنین توصیه نمودند که از پوشش با سیمان ضد سولفات و غشاء P.V.C نیز استفاده شود.

در ژوئیه ۱۹۷۴ کارشناس دیگری از FAO بنام Boyadgiev در سوره گزارشی تحت عنوان اطلاعات اضافی به دانش خاکهای گچدار با توجه به مشخصات خاکهای گچدار حوزه هوندا و بالخ (از حوزه رودخانه فرات) تهیه و تسلیم نمود.

Hebbe کارشناس فنی ارشد FAO زیر عنوان بررسی‌های درباره گچ و خاکهای گچدار گزارشی ارائه و در آن نکات زیر را مورد بحث و بررسی قرار داد:

- ۱ - عواملی که در تحلیل گچ مؤثرند.
- ۲ - ظرفیت تبادل کاتیون در خاکهای گچدار.
- ۳ - تجزیه و تحلیل خاکهای گچدار.

در ماه مارس ۱۹۷۵ آقای Lane از مهندسین مشاور سرالکساندر گیپ و شرکاء طراح پروژه نمونه پس از بازدید از ناحیه پروژه خاطر نشان ساخت که در مورد کانالهای ساخته شده بعد از مدت کوتاهی نواص کار آشکار شده است همچنین او توصیه نمود که کارهای تعمیراتی با تعویض ۲ متر خاک زیر کانال با خاک رس انجام گیرد و در بکار بردن پوشش بتونی درزها باید با نواری از P.V.C پوشیده شود و فاصله‌ها نباید از ۵ متر تجاوز نماید همچنین از تزریق سیمان نیز میتوان استفاده کرد و هرگونه پیش بینی احتیاطی لازم باید بعمل آید.

در اوت ۱۹۷۵ آقای Gersar طی یادداشت کوتاهی پس از ذکر مسائل و روشهای آب بندی کانالها پیشنهاد نمود که عملیات آزمایشی از طریق پوشش بدنه کانالهایی که در خاکهای گچدار واقع شده اند توسعه یابد.

از آنجا که این مسئله از نظر ساختمانی و اقتصادی حائز اهمیت بود لذا وزارت پروژه سد فرات لازم دانست که ترتیب گردد هم آئی کارشناسان عالی رتبه فن را بدهد تا بمنظور بهسازی اراضی گچدار موارد زیر را مورد بحث و بررسی قرار دهند:

- ۱ - تعریف مناسبترین روش بدنه سازی کانالها در خاکهای گچدار و تعیین درصد گچ بدون خطر
- ۲ - تعیین مناسبترین روش بدنه سازی و مصالح برای پوشش کانالها در خاکهای گچدار و تهیه مشخصات فنی برای پیمانکاران مربوطه.
- ۳ - تبادل نظر درباره جنبه‌های مختلف مسائل ناشی از خاکهای گچدار و بالاخره ارائه راه حل‌های لازم برای رفع نواقص احتمالی و چگونگی تعمیرات و نگهداری این قبیل کانالها و تأسیسات.

۵ - اجلاسیه مسائل شبکه توزیع در خاکهای گچدار - دمشق ۲۵ تا ۳۰ سپتامبر ۱۹۷۵

این هیئت مرکب از کارشناسان هفت کشور: بلغارستان - انگلیس - فرانسه - ژاپن - اسپانیا - اتحاد جماهیر

شوروی و ایالات متحده امریکا بود که کارشناسان F.A.O. و کارشناسان وزارت پروژه سد فرات و وزارت امور شهری و مقامات دیگر شوروی نیز در آن شرکت نمودند. ریاست این هیئت بعده وزیر پروژه سد فرات بود. مسائلی که در جلسات این هیئت مورد بحث قرار گرفت عبارت بود از:

- ۱ - پژوهش لازم بمنظور تهیه طرح مناسب برای شبکه‌های توزیع در خاک‌های گچدار
- ۲ - طرح شبکه‌های توزیع در خاک‌های گچدار با مرکز مشخصات کار
- ۳ - روش‌های اجرایی که برای ساختن شبکه‌های توزیع در خاک‌های گچدار باید مورد استفاده قرار گیرد.
- ۴ - ارائه راه‌حل برای مسائل مربوط به تعمیر و نگهداری شبکه‌های توزیع در خاک‌های گچدار از جمله کارهای انجام شده قبلی.

پس از تبادل نظر دریافتند که این پژوهش باید در چند مرحله انجام پذیرد. برای بررسی امکانات باید مطالعات نقشه برداری - ژئومورفولوژی - زمین شناسی - آبشناسی - هیدروژئولوژی تجهیزه شیمیائی آبهای زیرزمینی و سطحی و مکانیک خاک انجام گیرد. در جریان مطالعات باید به بررسی‌های زمین شناسی - ژئومورفولوژی - آبشناسی - هیدروژئولوژی و مکانیک خاک اهمیت بیشتری داده شود. در اثر این مطالعات ممکن است در طرح اولیه تغییراتی داده شود. برای انجام کارهای ساختمانی بازم باید بررسی‌هایی صورت گیرد و مسائل پیش‌بینی نشده زیر نظر مهندسین مسؤل پروژه پس از انجام آزمایش‌های مخصوص بمرحله اجرا درآید. کانال‌های اصلی که احتمالاً در شرایط گچی قرار دارند و ایجاد نگرانی نموده‌اند با آب آزمایش نموده سپس بدنه آنها پوشش گردد، منظور از این اقدامات آزمایشی پی بردن به محل‌های زیرشویی شده و گچدار میباشد تا اقدامات احتیاطی لازم بعمل آید. پژوهش و تحقیقات باید دائماً جزء برنامه کار باشد.

در شبکه توزیع باید از انتخاب محل‌های ریز بهره‌یز نمود: پرتگاهها - تقاطع شیب‌ها - حتی الامکان گوردها و نقاط حفاری شده - نواحی بالقوه گچدار - گسلها و خاک‌های کم تراکم. علاوه بر این ایجاد یک سیستم زهکش سطحی جانبی در مقطع شیب‌های تند عرضی الزامی است. تا بدینوسیله از آبیاری زمینهای همجوار کانالها جلوگیری بعمل آید و از تغذیه سفره زیرزمینی توسط آب نفوذی زمینهای مرتفع همجوار کانالها اجتناب گردد. خاک‌های باتراکم کم باید تا عمق یک متر با خاک‌های خوب متراکم تعویض شود. مواد گچی خاک جدید نباید از حد قابل قبول زیادتر باشد.

در موارد عادی وجود تا ۳ درصد گچ در خاک بهیچوجه باعث نگرانی نیست و حتی در کانال‌های فرعی تا چند درصد بیشتر هم قابل تحمل است. در مواردی که ظرفیت کانالها بیش از ده متر مکعب در ثانیه باشد توصیه میشود که پوشش بدنه دولا باشد و غشاء نفوذناپذیر باید حداقل بضخامت ۵ / میلیمتر P.V.C یا مشابه آن باشد. درزهای بتون باید باتراکم پل‌سولفید یا مواد مشابه آن آب‌بندی گردد.

هنگام کانال سازی اطلاع داشتن از میزان درصد گچ در خاک - تراکم خاک همچنین تراشیدن مقطع کانالها برای داشتن دیواره‌های صاف و یکنواخت جهت نصب ورقه‌های نایلون الزامی میباشد. سیمانی که برای پوشش بدنه‌ها بکار میرود باید ضد سولفات باشد و پیش از مصرف مواد درزگیر باید مطمئن بود که تمام شیارهای بدنه کانالها و سایر تأسیسات آبی تمیز و خشک هستند. در صورت لزوم باید از مصرف دوغاب دریغ ننمود. در مورد گودال‌های بزرگ کف کانالها بدو باید آنها را بترتیب باقلاوه سنگ شن و ماسه تا عمق دومتری کف کانال پر نموده سپس این دومتر را با خاک رس مرغوب متراکم نیز پر نمود و در مرحله نهائی پوشش بدنه انجام گردد.

۶ - راه‌حلهای پیشنهادی در طرح برخی از شبکه‌های آبیاری حوزه فرات در سوریه:

مهندسین مشاور که در مناطق مختلف حوزه فرات فعالیت دارند راه‌حلهای متفاوتی را ارائه نموده‌اند که مهمترین آنها عبارتست از:

الف - در ناحیه مشکین:

مؤسسه سلخوزپر و مکسپورت از اتحاد جماهیر شوروی در سال ۱۹۷۵ برای توسعه آبیاری در ۱۷۰۰ هکتار

از اراضی این ناحیه پیشنهاد نمود که در ساختن کانالها به نکات زیر توجه شود:

- ۱ - تمام کانالهای اصلی که ظرفیت آنها بیش از ۵ متر مکعب در ثانیه است چنانچه در خاکهای گچدار واقعند باید خاک آنها با خاک مرغوب و بدون گچ تعویض گردد. سپس مقطع جریان بنحوی مستطیل شکل از بتون مسلح روی خاک کوبیده شده ساخته شود يك ورقه P.V.C. بضخامت ۵/۱ میلیمتر باید زیر لایه‌ای از خاک زیر نهر قرار داده شود.
- ۲ - در مورد کانالهایی که ظرفیت آنها از ۵ متر مکعب در ثانیه کمتر است مقطع دوزنقه از بتون ساده بضخامت ۸ سانتیمتر توصیه گردیده که زیر آن پوششی از قیر روی ۶ سانتیمتر بتون قرار گرفته باشد. در اینصورت نیازی به تعویض خاک گچدار نیست.

ب - در ناحیه بانج (مقاطع ۲۹۱)

مؤسسه تکنوا سپورت استوری توصیه نمود بدون تعویض خاک و با افزایش درصد گچ آن (تا حدود ۴۰ درصد) بدنه سازی را انجام داد. طبق طرح ارائه شده این توصیه‌ها در مقاطع ۲۹۱ مورد مطالعه قرار خواهد گرفت. يك غشاء P.V.C. به ضخامت ۵/۱ میلیمتر در اینجا نیز بکار خواهد رفت که با بتون ساده بضخامت ۱۰ تا ۱۲ سانتیمتر پوشیده خواهد شد و يك زهکش زیر زمینی جهت زهکش آب نفوذی در نظر گرفته خواهد شد.

پ - در حوزه بانج (کانال اصلی پائین - اوائل جریان)

مؤسسه ژرسار از فرانسه در مورد خاکهای گچدار پیشنهاد نموده است که روی دیوادهای کانال با ورقه‌ای از PVC بضخامت ۵/۱ میلیمتر با پوششی از يك لایه نهر مصنوعی پوشیده شود و روی آن پوششی از بتون ساده بضخامت ۱۲ سانتیمتر (پیش ساخته یا در محل قالب ریزی شده) قرار گیرد همچنین در کف کانال زیر پوشش بتونی با يك لایه شن يك زهکش زیر زمینی بوجود آید.

ت - سایر نظرات مشاورین در مورد نواحی دیگر فرات

شرکت نیپون کوئل در شرق مشکین و شرکت روما گریمکس در منطقه میانی دره فرات در خاکهای گچدار از غشاء PVC با پوشش بتونی زیاد استفاده نموده‌اند.

۷ - نتیجه

در طرح حوزه فرات سوریه مسئله وجود گچ در خاکها در بدنه سازی کانال ایجاد اشکال نموده بود. از نظر کشاورزی آبیاری خاکهایی که درصد گچ آنها به ۲۵ درصد هم میرسد قابل قبول بود: بهمین دلیل انتظار نمی‌رفت که مسئله وجود گچ تا این حد در ایجاد کانالها تولید اشکال نماید، از قرار معلوم تجربیات جهانی در این مورد محدود بود و فقط کشورهای اسپانیا و اتحاد جماهیر شوروی تجربیات ویژه‌ای در این مورد داشتند.

پیشنهاد مهندسین مشاور مختلف که در حوزه فرات سوریه مشغول کار بودند محدود به جلوگیری از نفوذ آب کانالها - آب آبیاری و سایر جریانها میشد و برخی از این پیشنهادها قبلاً در نقاط دیگر اجراء نشده بود. پیشنهاد دیگر این بود که کانالها با بتون مسلح با بدنه عمودی با پوشش PVC روی زمینی که خاک آنها با خاک فاقد گچ عوض شده ایجاد گردد. این کار گرچه اطمینان بخش است ولی بر خرج می‌باشد.

توصیه دیگر تزریق مخلوطی از سیمان و خاک رس و یا بکار بردن PVC و نمد مصنوعی زیر پوشش بتونی و اسفالت کانالها می‌باشد که باز گران تمام میشود.

پیشنهاد دیگر اینست که از خاکی که دارای ۴۰ درصد گچ می‌باشد استفاده شود که گرچه ظاهراً کمی کم - خرج تر است ولی در عوض نگهداری آن مشکل و پرخارج است.

البته ممکن است که شرایط محلی و محیطی در پوشش بدنه کانالها مؤثر باشد لذا انجام آزمایشات محلی برای پی بردن به امکانات فنی و اقتصادی ضروری بنظر میرسد.

مشخصات فیزیکی و شیمیایی خاکها (بوئزه نفوذ پذیری آن) - درصد گچ - تراکم خاک (کوبیدگی) - شرایط جوی (بوئزه حرارت) - تحلیل مواد گچی در آب آبیاری - نوع و شکل گچ در خاکها (بصورت پودر یا بلور) و مشخصات کلی زمین شناسی - هیدرولوژیک و هیدروژئولوژیک ناحیه از عوامل مهم هستند که باید در کانال سازی در خاکهای

کچدار مورد توجه قرار گرفته و مطالعه شوند . همچنین مصالحی که درمحل تهیه میشود نیز از نظر اقتصادی باید مورد بررسی قرار گیرد . این احتمال وجود دارد که غیر از مطالب فوق موارد دیگری نیز باید بررسی گردد مثلا اقتصادی بودن آبیاری درنواحی کچدار ولو اینکه از نظر کشاورزی خالی از اشکال باشد .

منابع مورد استفاده

1 - Herrero, F.H. Canal Problems in Gypseous Soils, question 7, Third Congress on Irrigation and Drainage, San Francisco - 1957 .

2 - Herrero, F.H. & Molina P.S. Avance De conclusions o recomendaciones que seram recogidas y completadas en el informs acerca de los problemas planteados por el yesco en los canals De riego del rio Eufrates, cuenca del Balikh, en Siria .

Visita relalizada los dias 12 al 21 de Diciembre de 1973 .

حل گرافیکی فرمول مانینگ برای تعیین قطر لوله‌های زهکش، آبرسانی و فضالات

عبدالله جناب^۱

خلاصه :

در این مقاله حلهای گرافیکی که قبلاً ارائه شده تشریح گردیده است. در این روشها اغلب سرعت جریان V ، ضریب زبری n ، شمع آبی R ، و شیب هیدرولیکی S بایکدیگر ارتباط داده شده‌اند. در این نشریه حل جدید گرافیکی مانینگ که مستقیماً تعیین کننده قطر لوله است که بایستی میزان معینی آب را از خود عبور دهد ارائه گردیده است. البته این قطر برای انواع مختلف لوله‌ها با ضرایب زبری n و شیب هیدرولیکی متفاوت S محاسبه شده است. ضمناً منحنی‌ها در واحد متریک و هم در واحد انگلیسی جهت استفاده مهندسین تهیه گردیده است. حل جدید گرافیکی مانینگ دارای امتیازات زیادی بترتیب ذیل میباشد :

- ۱ - خیلی ساده‌تر، با صرف وقت کمتر و آسانتر از سایر حلهای گرافیکی ویا روشهای ریاضی است.
- ۲ - امکان اشتباهات محاسباتی آن بسیار ناچیز است.
- ۳ - احتیاج به دانستن ریاضیات عالی و قوای کسری خط کش محاسبه برای تعیین قطر لوله‌ها نیست.
- ۴ - برای هر نوع لوله در صورتی که ضریب زبری n آن مشخص باشد میتوان از این منحنی‌ها استفاده نمود.
- ۵ - اشلهای لگاریتمی منحنیهای مربوطه را بدون اینکه دقت خود را از دست بدهند میتوان برای مقادیر خارج از محدوده گرافها ادامه داده و از آنها استفاده نمود.
- ۶ - مستقیماً قطر لوله را برای مقدار معینی از آب بدست میدهد.
- ۷ - نتایج آن باروش ریاضی مقایسه شده و دقت آن بسیار خوب میباشد.

مقدمه :

در دسامبر ۱۸۸۹ آقای مهندس مانینگ فرمول خود را در کنفرانس انستیتو مهندسین راه و ساختمان ایرلند پیشنهاد نمود. سپس مقاله آقای مانینگ در سال ۱۸۹۵ در ژورنال انستیتو مزبور به چاپ رسید (۷) ۲. در مرحله اول فرمول مزبور بسیار پیچیده بود ولی بعداً ساده‌تر شده و آن فرمول بصورت زیر ارائه گردید :

$$V = CR^{2/3} \cdot S^{1/2} \quad (1)$$

که در آن :

V -- سرعت متوسط جریان آب

C -- ضریب مخصوص لوله

R -- شمع آبی

۱ - دانشیار انستیتو باغبانی دانشگاه اصفهان و دانشیار سابق دانشکده مهندسی دانشگاه ایالتی یوتا آمریکا.

۲ - اعداد داخل پرانتز مربوط به اعداد بیوگرافی میباشد.

S -- شیب هیدرولیکی

فرمول (۱) بعداً به سیستم متریک تبدیل شد و بصورت :

$$V = \frac{1}{n} R^{2/3} S^{1/2} \quad (۲)$$

پیشنهاد گردید که در آن :

n -- ضریب زبری مانینگ می باشد .

فرمول (۱) دومرتبه به سیستم انگلیسی مبدل و به صورت :

$$V = \frac{1.486}{n} R^{2/3} S^{1/2} \quad (۳)$$

ارائه گردید .

Cunningham (۲) در سال ۱۸۸۳ اشاره کرده که فرمول ساده تری بوسیله Hagan پیشنهاد شده است .

فرمول آقای Hagan اولین بار در سال ۱۸۶۳ بزبان آلمانی منتشر گردید .

Gauckler (۳) نیز در سال ۱۸۶۳ فرمولی نظیر فرمول مانینگ مستقلاً به چاپ رسانیده بود .

همچنین آقای Stickler (۱۰) در سال ۱۹۲۳ بدون اطلاع از فرمول مانینگ فرمولی شبیه به آن ارائه

داده است .

بهر حال، فرمول مانینگ بسیار ساده و عملی برای کارهای مهندسی است و تقریباً بوسیله تمام جوامع مهندسی دنیا پذیرفته شده است. از فرمول مانینگ میتوان برای طراحی کانالهای روباز و همچنین لوله های آبرسانی استفاده کرد. در این مقاله يك حل گرافیکی بسیار ساده ارائه شده که بوسیله آن میتوان قطر لوله های زهکشی، شبکه های آبرسانی و لوله های فاضلاب را تعیین نمود.

نگاهی به کارهای گذشته :

همانطوریکه در پیش متذکر شدیم آقای مانینگ در سال ۱۸۸۹ فرمول خود را بصورت :

$$V = \frac{1}{n} R^{2/3} S^{1/2} \quad (۲)$$

در سیستم متریک ارائه نمود که در آن :

V -- سرعت متوسط جریان آب به متر در ثانیه .

n -- ضریب زبری جدار لوله . ضریب n برای انواع مختلف لوله ها در جدول ضمیمه شماره I درج

گردیده است .

R -- شعاع آبی بر حسب متر .

S -- شیب هیدرولیکی .

بعداً فرمول فوق بصورت زیر به سیستم انگلیسی تبدیل گردید :

$$V = \frac{1.486}{n} R^{2/3} S^{1/2} \quad (۳)$$

که در آن :

V -- سرعت متوسط جریان آب بر حسب فوت در ثانیه .

R -- بر حسب فوت می باشد .

آقای Richey (۸) گزارش داد که اداره حفاظت خاک امریکا در سال ۱۹۴۰ (۱۱) فرمول مانینگ را برای کانالهایی که سطح مقطع آنها به شکل دوزنقه می باشد بصورت منحنی حل نموده است. این منحنیها مختص کانالهایی است که شیب جانبی آنها دارای کوتانژانسی معادل ۳ تا $z = 1/5$ باشد. این منحنیها بصورت رابطه ای است بین سرعت

متوسط آب، V ، عمق جریان y ، شعاع آبی R ، عرض کف کانال b ، سطح مقطع جریان A ، و شیب هیدرولیکی S . اداره حفاظت خاک وزارت کشاورزی آمریکا در سال ۱۹۵۱ (۱۲) یک سری منحنی پیشنهاد نمود که سرعت متوسط V را با n ، R ، S ارتباط داده بود. دومرتبه در سال ۱۹۵۴ اداره حفاظت خاک آمریکا یک سری دیگر حل گرافیکی معادله مانینگ را منتشر نمود که در آنها n ، R ، S ، V ارتباط داده شده بودند. پس از استفاده از این منحنیها جهت تعیین قطر لولهها تازه احتیاج به محاسبات ریاضی است که خود شامل صرف وقت زیادی میباشد. آقای King در سال ۱۹۵۴ (۶) فرمول مانینگ را بصورت جدول حل نمود. در جداول مربوطه قطر لوله برحسب میزان آب، شیب هیدرولیکی و تعداد خاصی لوله باضرائب زبری ممین داده شده است. آقای Roa و همکارانش در سال ۱۹۵۴ (۹) پیشنهاد کردند که سرعت جریان آب در لولههای زهکش سیمانی معادل است با:

$$V = 138R^{2/3} \cdot S^{1/2} \quad (۴)$$

آنها یک حل گرافیکی عرضه کردند که در آن مساحت زمینی که بایستی زهکشی شود، ضریب زهکشی منطقه، شیب لولههای زهکشی، سرعت آب، قطر لولهها و میزان آبدهی ارتباط داده شده بودند. این گراف فقط برای لولههای زهکش که از جنس سیمانی بودند تهیه شده بود.

آقای Johnson در سال ۱۹۷۰ (۵) یک حل گرافیکی برای طراحی کانالهایی که بصورت ذوزنقه بودند ارائه نمود. آقای جانسون در تهیه منحنیهای مربوطه فرض کرد که $R = 0.328A$.

$z = 1.5$ ، $P = 6.1d$ ، $A = 4d^2$ ، $b/d = 2.5$ که در آن A سطح مقطع جریان، z کوتاژانفت شیب جانبی کانال، b عرض کف کانال، d عمق جریان و P محیط خیس شده. در این منحنیها $Qn/0.01$ ، S ، $Vn/100$ و A ارتباط داشته بودند. البته آقای جانسون هیچگونه پیشبینی راجع به شرایطی غیر از شرایط مندرج در فوق ویا برای لولههای زهکشی ویا آبرسانی ننموده بود.

حل گرافیکی جدید:

برای تعیین جریان آب از فرمول تداوم Continuity زیر میتوان استفاده نمود:

$$Q = A \cdot V \quad (۵)$$

Q - میزان جریان آب

A - سطح مقطع جریان

V - سرعت متوسط جریان آب

در صورتیکه فرمولهای (۲) و (۳) را با فرمول (۵) ادغام کرده و از روابط هندسی دایره استفاده نمائیم

فرمولهای ذیل بترتیب بدست خواهند آمد:

$$Q = \frac{\pi D^{8/3} \cdot S^{1/2}}{4^{5/3}} \quad (۶)$$

$$Q = \frac{1.486 \pi D^{8/3} \cdot S^{1/2}}{4^{5/3} \cdot n} \quad (۷)$$

که در آن D قطر لوله میباشد.

فرمول (۶) بیانکننده جریان در یک لوله پر و در سیستم متریک بوده که Q برحسب متر مکعب در ثانیه و D بر حسب متر میباشد. فرمول (۷) در سیستم انگلیسی است لذا D برحسب فوت و Q برحسب فوت مکعب در ثانیه میباشد. فرمولهای (۶) و (۷) بصورت گرافیکی حل شده و در شکلهای شماره (۱) و (۲) ارائه گردیداند.

طریقه استفاده از متد جدید:

برای تعیین قطر لولهای که دارای ضریب زبری n بوده و شیب هیدرولیکی آن S میباشد و لازم است مقدار

آبی معادل Q از خود عبور دهد. بایستی مراحل زیر را اجرا نمود :

- ۱ - عدد مربوط به ضریب زبری لوله ای که قرار است از آن استفاده شود ، n
- ۲ - عدد مربوط به S و n روی اشکالهای مربوطه به ترتیب نقاط (۱) و (۲) تعیین میکردند .
- ۳ - نقاط (۱) و (۲) بوسیله خط مستقیمی بیکدیگر وصل شده و این خط ادامه داده میشود تا خط مرجع Pivot را در نقطه (۳) قطع نماید .

- ۴ - از نقطه (۳) يك خط افقی رسم کرده تا خط M را در نقطه (۴) قطع کند .
- ۵ - از نقطه (۵) مربوط به میزان آبدهی مورد لزوم يك خط افقی رسم کرده تا خطی که از نقطه (۴) بموازات خطوط موازی رسم شده است در نقطه (۶) قطع نماید .

- ۶ - از نقطه (۶) يك خط عمودی رسم کرده تا محور Xها را در نقطه (۷) قطع نماید .
- نقطه (۷) مشخص قطر لوله ایست که میتواند مقدار Q آب را با شیب هیدرولیکی S از خود عبور دهد . در صورتیکه میزان آب بر حسب لیتر در ثانیه بیان شود از شکل شماره (۱) قطر لوله بر حسب سانتیمتر و در صورتیکه Q بر حسب گالن در دقیقه باشد از شکل شماره (۲) اندازه قطر لوله بر حسب اینچ بدست خواهد آمد .

مثال I :

میزان ۱۰۰ لیتر در ثانیه آب قرار است از يك لوله سیمانی با ضریب زبری $n = 0.011$ عبور نماید در صورتیکه افت فشار قابل قبول در این لوله ۵ در هزار باشد اندازه لوله ای که این آبرای می تواند انتقال دهد چه مقدار خواهد بود .

الف - راه حل ریاضی :

با استفاده از فرمول (۶)

$$Q = \frac{\pi \cdot D^{8/3} \cdot S^{1/2}}{4^{5/3} \cdot n} \quad (8)$$

و استفاده از داده های فوق داریم :

$$0.10 = \frac{\pi \cdot D^{8/3} (0.005)^{1/2}}{4^{5/3} \times 0.011} \quad (9)$$

فرمول (۹) را برای تعیین D حل کرده حاصل میشود $D = 0.322$ متر و یا $D = 32.2$ سانتیمتر . قطر ۳۵ سانتیمتر در این مورد استفاده میشود .

ب - راه حل گرافیکی :

با استفاده از شکل شماره (۱) حاصل میشود $D = 32$ سانتیمتر . در این مورد قطر ۳۵ سانتیمتر استفاده خواهد شد .

همانطوریکه ملاحظه میشود نتیجه دو طریقه یکی است با این تفاوت که راه حل گرافیکی بسیار ساده و با صرف وقت خیلی کمتری میباشد . از طرف دیگر دقت محاسبه از طریقه گرافیکی بسیار زیاد و شبیه دقت از طریقه ریاضی است .

مثال II :

میزان ۱۵۸۰ گالن در دقیقه آب از داخل يك زهکش با شیب ۵ در هزار جاری است . در صورتیکه بخواهیم برای این زهکش از تنبوشه های سیمانی استفاده نمایم تعیین کنید اندازه لوله زهکش سیمانی چقدر بایستی بوده باشد :

الف - راه حل ریاضی :

در صورتیکه از فرمول (۷) که مخصوص سیستم انگلیسی است استفاده نمایم حاصل میشود :

$$1580 \text{ gpm} = 3.51 \text{ c.f.g} \quad (10)$$

$$3.51 = \frac{1.486 \pi \cdot D^{8/3} \cdot (0.005)^{1/2}}{4^{5/3} \times 0.011} \quad (11)$$

در صورتیکه فرمول (۱۱) را برای D قطر لوله حل نمائیم حاصل میشود :

$D = 1/0.72$ فوت و یا $12/86$ اینچ . یک لوله با قطر ۱۴ اینچ استفاده میشود .
 ب - راه حل گرافیکی :

در صورتیکه از منحنی شکل (۲) با داده های بالا استفاده نمائیم قطر لوله مساوی خواهد شد با ۱۳ اینچ . لوله با قطر ۱۴ اینچ استفاده خواهد شد .
 همانطوریکه ملاحظه میشود در سیستم انگلیسی نیز نتیجه محاسبات در دو روش کاملاً یکی است با این تفاوت که در طریقه گرافیکی مقدار خیلی کمی وقت صرف شده است .
 مثال III :

یک لوله آب از کنار شهر کی عبور مینماید . در صورتیکه لازم باشد ۲۶۰۰ گالن در دقیقه آب برای این شهرک گرفته شده و طول مسیر از محل انشعاب تا شهرک ۲۰۰۰ فوت و اختلاف ارتفاع ۶ فوت باشد تعیین کنید چه اندازه لوله چدن بایستی استفاده کرد تا هیچگونه تغییری در فشار داخل لوله وارد نشود .
 الف - راه حل ریاضی :

فوت مکعب در ثانیه $4/45 = 2000$ گالن در دقیقه
 شیب هیدروایکی مساوی است با ۳ در هزار .
 در صورتیکه از فرمول شماره (۷) استفاده شود خواهیم داشت :

$$4.45 = \frac{1.486 \pi \cdot D^{8/3} \cdot (0.003)^{1/2}}{0.013 \times 10.1} \quad (12)$$

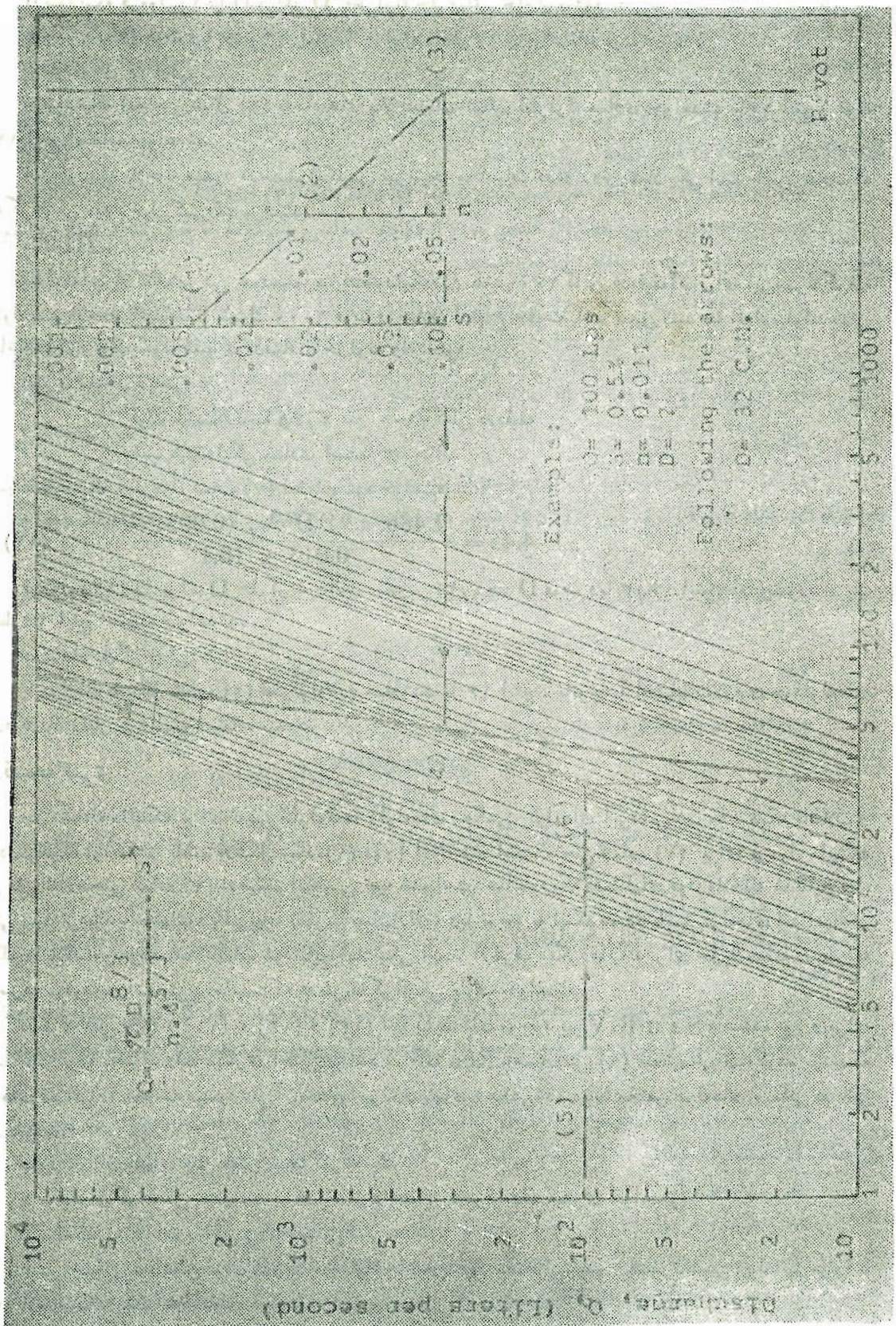
فرمول (۱۲) را برای D حل کرده حاصل میشود $D = 1/36$ فوت و یا $16/3$ اینچ . در این مورد از یک لوله با قطر ۱۸ اینچ استفاده خواهد شد .
 ب - راه حل گرافیکی :
 با مراجعه به شکل شماره (۲) قطر لوله لازم مساویست با ۱۶ اینچ . با توجه به احتیاطات لازم و وجود لوله های استاندارد در بازار قطر ۱۸ اینچ استفاده میشود .
 بحث و نتیجه گیری :

حل معادله مانینگ برای تعیین قطر لوله ها (لوله های زهکشی، لوله های آبرسانی شهرها ، شبکه فاضلاب و غیره) و در موقعیکه لوله ها پر باشند در شکل شماره (۱) و (۲) ارائه شده است . منحنی شماره (۱) برای فرمول مانینگ در سیستم متریک و منحنی شماره (۲) در سیستم انگلیسی تهیه شده است . همانطوریکه در مثالهای فوق ملاحظه شد نتایج حل گرافیکی بسیار نزدیک به حل های ریاضی بوده (تقریباً همان ارقام) و با توجه به اینکه همیشه بایستی لوله های اندازه بالاتر و آنها یک در بازار موجود هستند استفاده شود نتایج کاملاً یکی است . از طرف دیگر زمانیکه برای حل یک مسئله در طریقه ریاضی صرف میشود بمراتب بیش از زمانیکه در طریقه گرافیکی صرف خواهد شد .

در طرق قبلی (۷) ، (۱۱) ، (۱۲) و (۱۳) تنها رابطه های موجود بین n, R, V و S داده شده بود و برای پیدا کردن قطر لوله به صرف وقت دیگری احتیاج میباشد . آقای Roa و همکارانش (۹) منحنی هایی تهیه کرده بودند که قطر لوله های زهکش را محاسبه مینمود ولی آن منحنیها برای زمینهای زهکشی شده و تنها مختص لوله های سیمانی در نظر گرفته شده بودند .

بطور کلی از بحثهای پیش چنین نتیجه گیری میشود :

- ۱ - راه حل گرافیکی پیشنهادی بسیار ساده تر و احتیاج به صرف وقت کمتری خواهد بود .
- ۲ - امکان اشتباهات ریاضی و یا محاسباتی کمتر میباشد .
- ۳ - احتیاج به دانستن قوای کسری خط کش محاسبه و یا ریاضیات عالی نبوده و یک نفر تکنسین دیپلمه نیز میتواند با استفاده از منحنیهای پیشنهادی اندازه لوله را حساب نماید .
- ۴ - برای هر گونه لوله با مشخص بودن ضریب زبری آن میتوان از این منحنیها استفاده نمود .



Diameter of pipe, D, (c.m.)

Fig. 1- Graphical solution of Manning's formula for determining

Fig. 1- Graphical solution of Manning's formula for determining

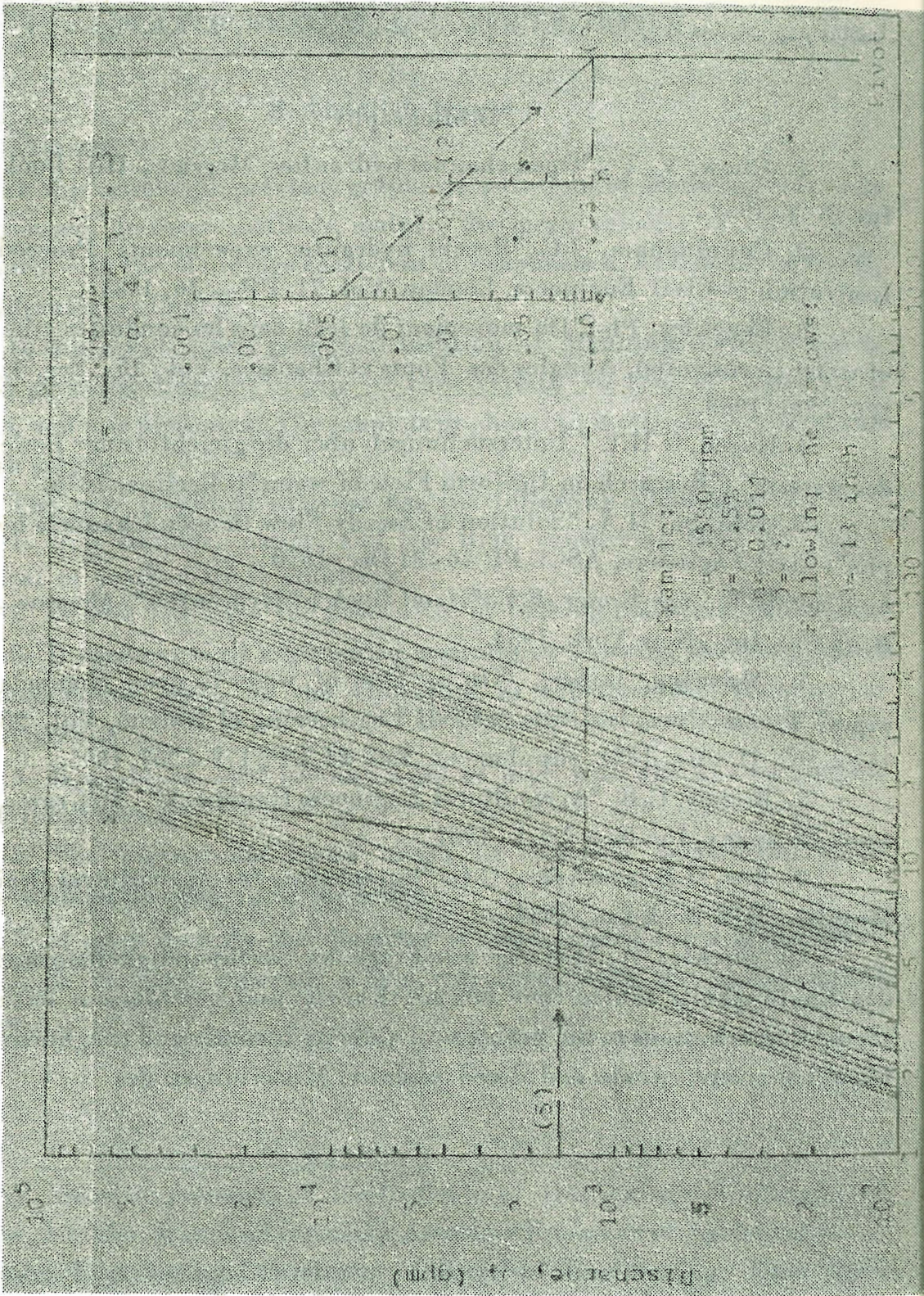


Fig. 2- Graphical solution of Manning's formula for determining diameter of pipe, D , in English system.

۵ - اشلهای لگاریتمی منحنیها را برای محاسباتی که ارقام آن خارج از محدوده آنهاست میتوان ادامه داد بدون اینکه دقت آنها کم شود.

۶ - منحنیها مستقیماً قطر لوله احتیاجی را بدست میدهند بدون اینکه احتیاجی به محاسبات بیشتری باشد.

Bibliography

1. Chow, V. T. "Open channel hydraulics, Mcgraw - Hill Book Co . Inc. N.Y. 1959 .
2. Cunningham, J.C. "Recent hydraulic experiments" Proceedings, Institution of Civil Engineers, London, Vol. 71, PP. - 36, 1883
3. Gauckler, Ph., "Du mouvement de leau dans les conduites (the flow of water in conduits), Annales des Ponts et Chaussées, Vol . 15 , Scr. 4, PP . 220 - 261, 1968.
4. Hagen, G.H.L. " Untersuchungen uber die gleichformige Bewegung des wassers" ("Research on Uniform Flow of water"(. Berline, 1876.
5. Johnson, H.A. "Solution of Ssteady Flow in open Channels by Gra-
phe". Civil Engineers, ASCE PP 46 - 97 Dec. 1970.
6. King, H.W., and Breter, E.F. "Hand Book of Hydraulics". Mcgraw - Hill Book Co., Inc., New York, 1954.
7. Manning, Robert, "On the flow of waser in open channels and pipes" Transactions, Institute or Civil Engineering of Ireland, Vol. 20 , PP 161 - 207, Dublin, 1891. supplement, Vol. 24, PP, 179 - 207, 1895.
8. Richey, C.B. "Agricultural Engineers Handbook" . McGraw - Hill Book Company, Inc. New York. 1961 .
9. Roe, H.B. and Ayers, Q.C. "Engineering for Agricultural Drainage Mcgraw - Hill Book Co., 1954.
10. Stickler. A. "Beitrage zur Frage der Gerchwindigkeitsformel and der Raubingkeits zahlen fuer strome, Kanale und geschlossene leitungen (Some Contributions to the problem of velocity formula and roughness coef-
icient for rivers, caanals. and closed conduitr) Mitteilungen des

GRAPHICAL SOLUTION OF MANINGS FORMULA FOR DETERMINING THE DIAMETER OF DRAIN-TILES MUNICIPAL WATER SYSTEM AND SEWER - LINES

By
S. Abdollah Jenab*

Abstract :

in this article the previous graphical solutions of Manning's formula are discussed. In these methods, mainly, the mean velocity of flow, V , is correlated with the Mannings coefficient of roughness n , hydraulic radius R , and hydraulic gradient S .

In this article a new graphical solution of Mannings formula which directly gives the diameter of pipe to flow certain amount of water for a given S , and n , is presented. The graph is produced in metric as well as in the English system.

The new graphical solution has the following advantages :

1. It is simpler, easier, and less time consuming than the other graphical or mathematical solutions.
2. It does not have the possibility of making mathematical errors.
3. It does not need engineering training or knowing the complicated fractional-power scales of the slide-rule to calculate the diameter of closed conduits.
4. It could be used for any kind of pipe with the known coefficient of roughness n .
5. The logarithmic scales might be extended beyond the given values without losing their accuracy.
6. It gives directly the diameter of pipe needed for a given flow.
7. It is very accurate when compared with the mathematical solution.

* Associate professor of the Institute of Horticulture, University of Isfahan, Isfahan, Iran, and formerly Associate Professor of Agriculture and Irrigation Engineering Department, College of Engineering, Utah State University, Logan, Utah, U.S.A.

مطالعات زهکشی و آبهای زیر زمینی با پیژومتر

عبدالله جناب^۱

خلاصه :

پیژومتر یکی از وسائل بسیار مهم در مطالعات آبهای زیر زمینی و زهکشی است .

پیژومتر در مطالعات زیر بطور خیلی گسترده استفاده میشود :

الف : در تعیین محل و نوسانات آبهای زیر زمینی^۲ (۲) ، (۳) و (۴) .

ب : در اندازه گیری ضرائب هیدرو دینامیکی سفره های آبد (۴) ، (۸) و (۹) .

پ : در پیدایش منابع آب اضافی و یا زهکشهای طبیعی منطقه .

ت : در تهیه نقشه خطوط میزان منحنی و نقشه خطوط هم عمق آب زیر زمینی .

ث : در بررسی جهت حرکت و شیب هیدرولیکی آبهای زیر زمینی ،

ج : در تشخیص مناطق آرتزینی و تعیین فشار آرتزین چاهها .

در این مقاله وسائل مختلفی که در نصب پیژومتر مورد استفاده قرار میگیرند بترتیب :

الف : چکش معمولی .

ب : آب با فشار زیاد .

پ : چکش مخصوص .

مورد بحث قرار گرفته است. ضمناً چکش و جک پیژومتر که يك وسیله جدید برای کار گذاردن پیژومتر میباشد

معرفی میگردد. این وسیله جدید از سه قسمت :

۱- گیره که برای گرفتن پیژومتر و تهیه سندانی جهت چکش زدن در نظر گرفته شده .

۲- چکش که برای کوبیدن پیژومتر بداخل خاک میباشد

۳- جک که برای بیرون کشیدن پیژومتر از خاک منظور شده

تشکیل شده است. این چکش و جک پیژومتر دارای مزایای متعددی نسبت به وسائل قدیمی بوده که اهم آنها بقرار ذیل میباشد :

۱- در موقع نصب پیژومترهای بلند احتیاجی به نردبان نمیباشد .

۲- انتهای پیژومتر خراب نشده و یا اینکه پیژومترهای بلند در موقع چکش زدن از وسط خم نمیگردند .

۳- نصب پیژومتر آسان و با صرف وقت نسبتاً کم انجام میپذیرد .

۴- جهت رد کردن میخ پرچ و یا گلوله شیشه ای از انتهای پیژومتر احتیاجی به حمل میله آهنی بلند نمیباشد.

۵- پیژومتر را میتوان به آسانی و بدون اینکه کج و یا اینکه خراب شود از خاک بیرون آورده و دوبرتبه از

مطالعات بعدی مصرف نمود .

۱- دانشیار دانشگاه اصفهان و دانشیار سابق دانشکده مهندسی دانشگاه ایالتی یوتا آمریکا

۲- اعداد داخل پرانتز نمایش دهنده اعداد منابع مورد استفاده میباشد .

علاوه بر مطالعاتی که در بالا با آنها اشاره شد از پیزومتر میتوان در تشخیص انواع آبهای زیرزمینی از قبیل:

- ۱- سفره های آرتزینی و تمیین لایه های مختلف و آبگذری نسبی آنها .
- ۲- سفره هائی که آب آنها دارای منبع سطحی بوده و دارای حرکتی بطرف پائین میباشد .
- ۳- سفره هائی که آب زیرزمینی در داخل آنها بطرفی حرکت مینماید
- ۴- سفره های راکد ،

استفاده نمود . چگونگی استفاده از پیزومتر در تعیین انواع سفره های فوق الذکر در این مقاله به تفصیل تشریح شده است ،

مقدمه :

پیزومتر عبارت است از يك لوله فلزی که بطور قائم در خاک قرار داده شده و فشار هیدروستاتیک (ارتفاع پیزومتریک) آب داخل خاک با آن اندازه گیری میشود . البته ارتفاع پیزومتریکی که بوسیله پیزومتر اندازه گیری میشود مربوط به نقطه مجاور انتهای پیزومتر خواهد بود . در این مقایسه وسیله ای که با آن پیزومتر داخل خاک قرار داده میشود (چکش پیزومتر) و وسیله ای که پیزومتر را از زمین خارج مینماید (جک پیزومتر) نامیده میشود . پیزومتریکی از وسائل مهم در مطالعات آبهای زیر زمینی و زهکشی میباشد . مطالعاتی که بوسیله پیزومتر میتوان انجام داد عبارتند از :

- ۱ - تعیین محل ونوسانات آبهای زیر زمینی (۲) ، (۳) ، (۴)
- ۲ - اندازه گیری ضرائب هیدرو دینامیکی خاک (۴) ، (۸) ، (۹)
- ۳ - مشخص کردن جهت جریان آبهای زیر زمینی (۴)
- ۴ - مطالعه منابع آب اضافی زمین
- ۵ - تعیین فشار آرتزین و مشخص نمودن سطح آرتزین آزاد
- ۶ - تشخیص نسبی بافت لایه های مختلف خاک در نواحی آرتزینی

بعلمت اینکه پیزومتر دارای مصارف زیادی بودی بوده و تقریباً هر کسی که در رشته آبیاری آبهای زیر زمینی و زهکشی تخصص دارد با پیزومتر سروکار خواهد داشت لذا سائلی که سابقاً با آنها پیزومتر در زمین قرار داده میشد بطور اختصار تشریح شده و وسیله جدیدی که کار کردن با آن بسیار ساده و مدت کار گذاردن پیزومتر نیز کمتر میباشد ارائه خواهد گردید .

وسائل قدیمی :

از وسائل زیادی در قدیم برای کار گذاردن پیزومتر استفاده میشد و مهمترین این وسائل عبارتند از :

۱- چکش معمولی :

در این طریقه يك بوش در انتهای پیزومتر قرار داده و با زدن چکش معمولی در انتهای آن پیزومتر در داخل خاک فرو میرود . این يك طریقه بسیار دشوار بوده و اصولاً پیزومتر را نمیتوان تا اعماق زیادی فرورد . ضمناً در مواقعی که پیزومتر بلند باشد بعلمت خوردن چکش در خارج از مرکز ثقل سطح مقطع آن اغلب پیزومتر کج میشود که در اینصورت بایستی آن را بیرون آورده و از پیزومتر جدیدی استفاده کرد . در بیشتر مواقع اتفاق می افتد مخصوصاً در خاکهای سنگین ، که برای نصب يك پیزومتر سه و یا چهار پیزومتر از بین میرود .

۲- نصب پیزومتر بوسیله آب با فشار :

در این روش از وارد کردن يك لوله آب با فشار زیاد در داخل پیزومتر استفاده میشود بدین ترتیب که آب با سرعت زیاد خاک تلوله پیزومتر را بصورت گل در آورده و از طرف دیگر خارج مینماید. هر چه گل بیشتر از سر لوله خارج گردد پیزومتر بیشتر در داخل خاک فرو میرود. این طریقه يك روش بسیار خوبی است و حتی برخلاف روشهای دیگر خاک انتهائی پیزومتر کوبیده و فشرده نشده بطوریکه خاک حالت طبیعی خود را حفظو آب بطور آزاد وارد پیزومتر میگردد. در این روش احتیاج به يك تانك آب با فشار داخلی زیاد بوده که در اکثر موارد تهیه اش مشکل و حمل آن خالی از اشکال نیست

۳- چکش مخصوص :

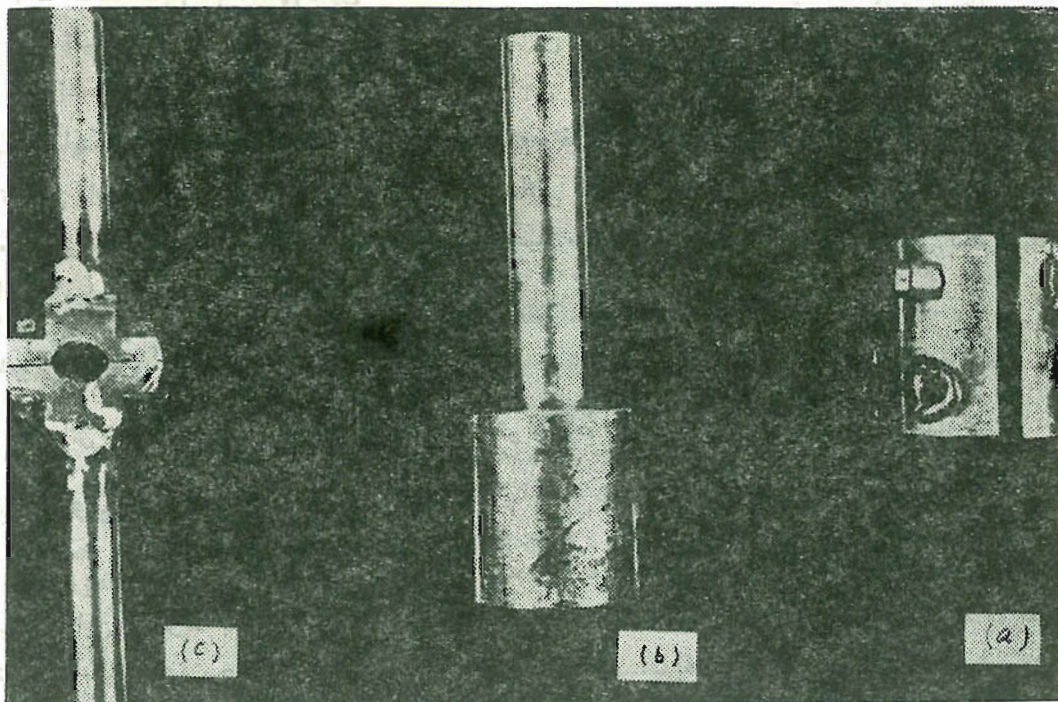
این چکش شامل يك سیلندر آهنی توپر بوده که دارای دو دسته لوله ای میباشد. دسته ها در دو انتهای سیلندر قرار گرفته و یکی از آنها بعنوان دستگیره و دسته دیگر بعنوان وسیله هدایت کننده چکش بر روی پیزومتر استفاده میگردد. قطر داخلی دسته های جانبی چکش از قطر خارجی پیزومتر بزرگتر بوده بنحوی که بتواند براحتی پیزومتر را در بر گیرد. این يك وسیله بسیار خوبی برای نصب پیزومتر میباشد. ولی در مواقعی که لازم است از پیزومتر بلند استفاده شود احتیاج به نردبان بوده که در این صورت در موقع نصب پیزومترهای زیاد و خصوصاً در دشت های وسیع يك مشکل بزرگی خواهد بود. از طرف دیگر در موقع چکش زدن پیزومتر های بلند بخصوص در خاک های سنگین اتفاق می افتد که پیزومتر کج شده و دیگر قابل استفاده نمی باشد که در این صورت می بایستی پیزومتر را عوض نمود.

چکش و جک جدید پیزومتر :

این وسیله همان طوری که در شکل شماره (۱) نشان داده شده از سه قسمت تشکیل شده است :

۱- گیره Holder :

گیره شامل يك سیلندر با ارتفاع ۱۰۵ میلیمتر، قطر خارجی ۹۰ میلیمتر و قطر داخلی ۲۲ میلیمتر می باشد.



شکل شماره ۱ - نشان دهنده (a) گیره، (b) چکش و (c)

جک پیزومتر میباشد

گیره از داخل دارای عاج‌هایی میباشد که پیرومتر را در موقع چکش‌زدن محکم نگهداری مینماید. سیلندر از وسط به دو نیمه شده که بوسیله چهار پیچ و مهره قوی بیکدیگر متصل میگرددند. گیره بمنوان سندانای جهت تهیه محل چکش‌زدن و همچنین گرفتن محکم پیرومتر استفاده میگردد، جنس گیره از نوع فولاد آبدیده بوده تا در موقع چکش‌زدن خورد نشده و یا تغییر شکل ندهد (شکل ۱ - a).

۲ - چکش Hammer :

همانطوری که در شکل شماره (۱ - b) نشان داده شده است چکش شامل بدنه که از یک سیلندر فولاد آبدیده با ارتفاع ۱۰۰ میلیمتر، قطر داخلی ۳۰ میلیمتر و قطر خارجی ۹۰ میلیمتر و یک دسته استوانه‌ای شکل بطول ۲۰۰ میلیمتر قطر داخلی ۳۰ میلیمتر و قطر خارجی ۴۵ میلیمتر میباشد. سوراخ وسط چکش بمنظور حرکت کردن چکش در اطراف پیرومتر در موقع چکش‌زدن تمبیه شده است.

۳ - جک Jack

جک برای بیرون کشیدن نسبی پیرومتر از زمین و بمنظور جدا نمودن گلوله شیشه‌ای و یا میخ پرچ از انتهای پیرومتر جهت جریان یافتن آب بداخل آن و یا بیرون کشیدن کامل پیرومتر پس از خاتمه مطالعات آبهای زیرزمینی خواهد بود. جک از یک حلقه استوانه‌ای شکل با ارتفاع ۲۵ میلیمتر، قطر داخلی ۲۲ میلیمتر و قطر خارجی ۴۵ میلیمتر تشکیل شده است (شکل ۱ - c)، داخل حلقه جک عاج‌دار بوده که در موقع خارج نمودن پیرومتر آنرا محکم بگیرد، حلقه جک از وسط به دو نیمه شده و در حین کار توسط دو پیچ بهم‌دیگر متصل میشوند تا بتوانند پیرومتر را محکم در بر گیرند. دو نیمه حلقه جک هر کدام از طرف خارجی و از وسط به یک میله فلزی بقطر ۳۰ و بطول ۴۵۰ میلیمتر متصل شده که بجای دسته‌های جک بحساب می‌آیند.

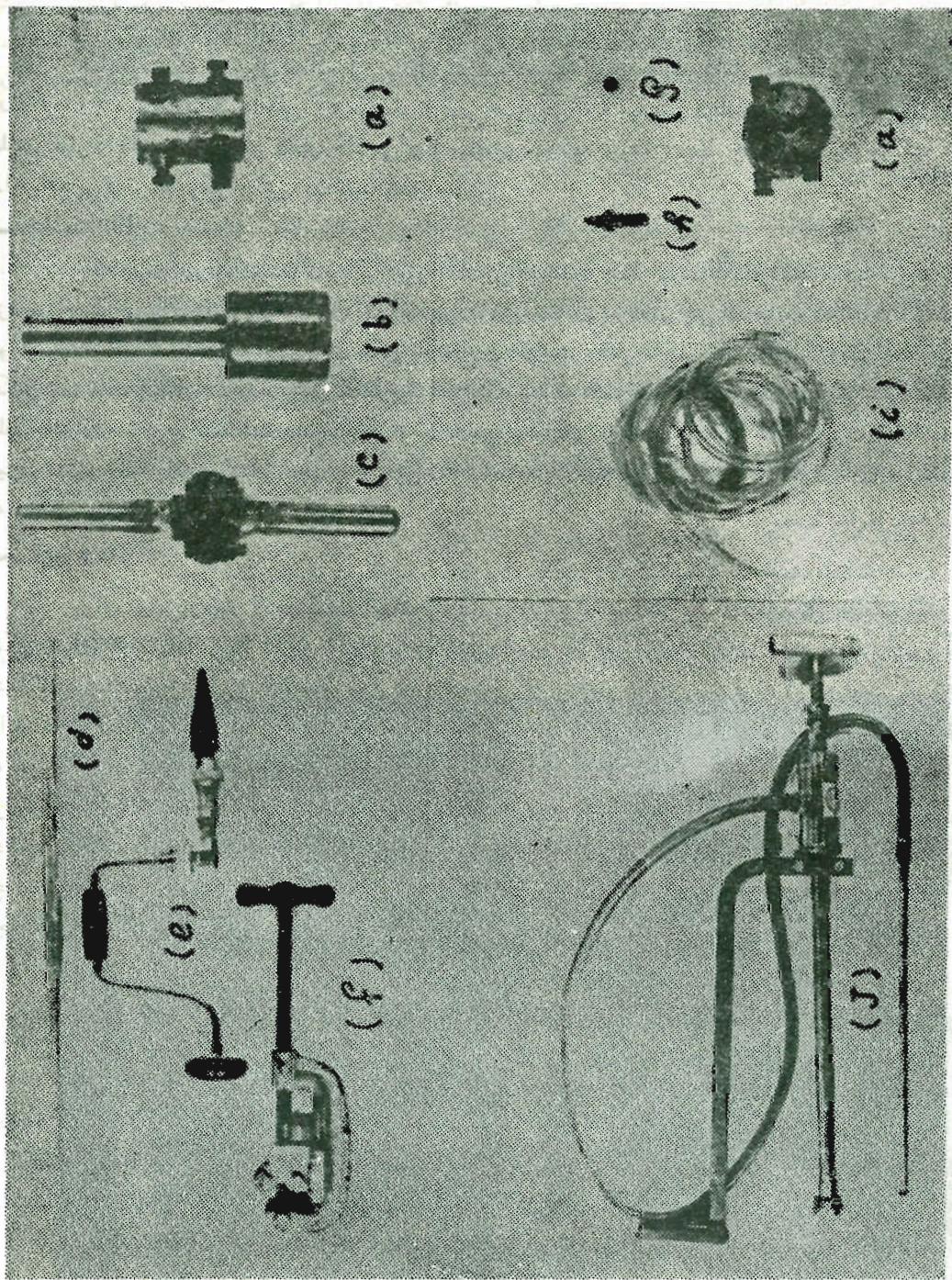
نصب پیرومتر

برای نصب پیرومتر در مطالعات آبهای زیرزمینی از ابزار پیرومتر (شکل شماره ۲) استفاده میشود. پیرومتر (شکل ۲ - d) با دستگاہ برنده (شکل ۲ - f) بر برده شده و لبه بریده شده آن که دارای تفرس زیاد و ریزه آهن میباشد با دستگاہ صاف‌کننده (شکل ۲ - e) صاف میگردد. در موقعی که پیرومتر روی زمین قرار گرفته است گیره در فاصله‌ای از انتهای پیرومتر که برای شخص عامل راحت باشد محکم شده و چکش روی آن قرار میگیرد، سپس پیرومتر در حالی که گیره و چکش روی آن نصب میباشد در محلی که بایستی کار گذارده شود بطور قائم قرار میگیرد. قبل از اینکه کار نصب پیرومتر شروع شود یک عدد میخ پرچ مخصوص (شکل ۲ - h) و یا گلوله شیشه‌ای (شکل ۲ - g) در انتهای پیرومتر قرار داده میشود تا در موقع چکش‌زدن خاک در داخل پیرومتر نگردد (شکل ۳). در این موقع پیرومتر آماده نصب شدن بوده و چکش‌زدن آغاز میگردد. در موقع نصب پیرومتر یک نفر پیرومتر را شاقولی گرفته و یک نفر عمل چکش‌زدن را انجام میدهد.

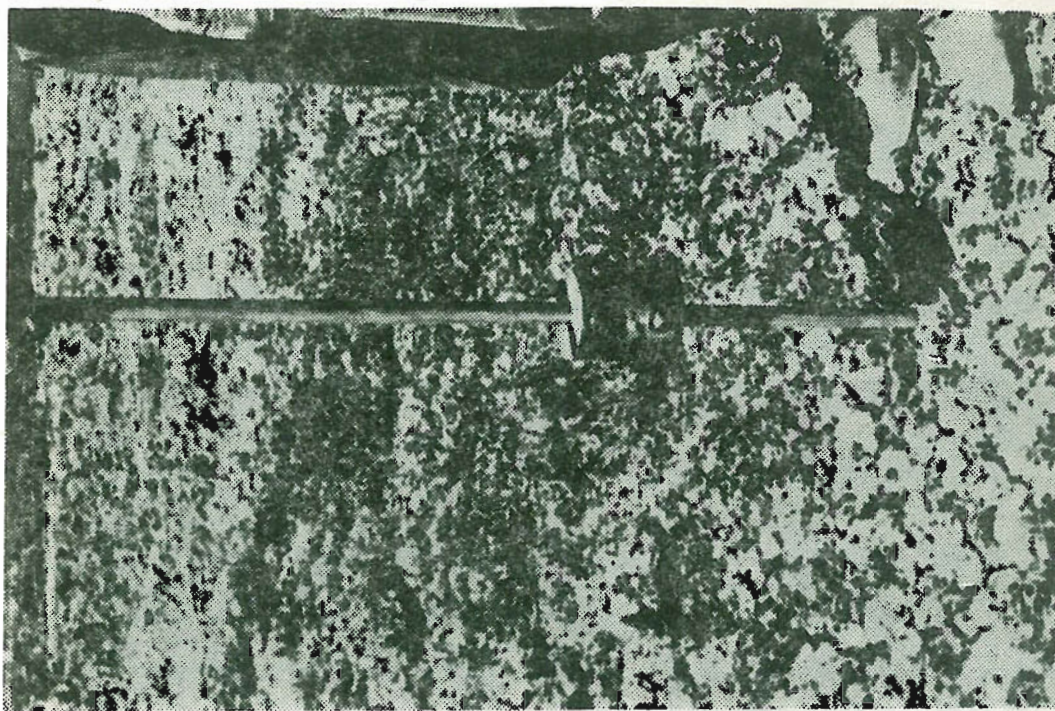
چکش‌زدن آنقدر ادامه مییابد تا گیره به سطح خاک و یا به نزدیکیهای آن برسد. (شکل ۴). همانطوری که چکش روی گیره قرار گرفته است پیچهای گیره را باز کرده و گیره را به بالا و با ارتفاع تقریباً ۱/۲۰ - ۱ متری سطح زمین محکم می‌نمایند.

عمل چکش‌زدن بهمین ترتیب ادامه می‌یابد تا پیرومتر بعمق مورد نظر برسد در این موقع چکش را بیرون آورده و گیره را باز و جک را روی پیرومتر محکم مینمایند. بسته به عمق پیرومتر و جنس خاک یک، دو و یا چند نفر کارگرددسته‌های جک را گرفته و باندازه ۱۰۰ میلیمتر پیرومتر را می‌کشند تا میخ پرچ و یا گلوله شیشه‌ای از انتهای آن جدا شده و آب داخل خاک بتواند داخل پیرومتر شود (شکل ۷).

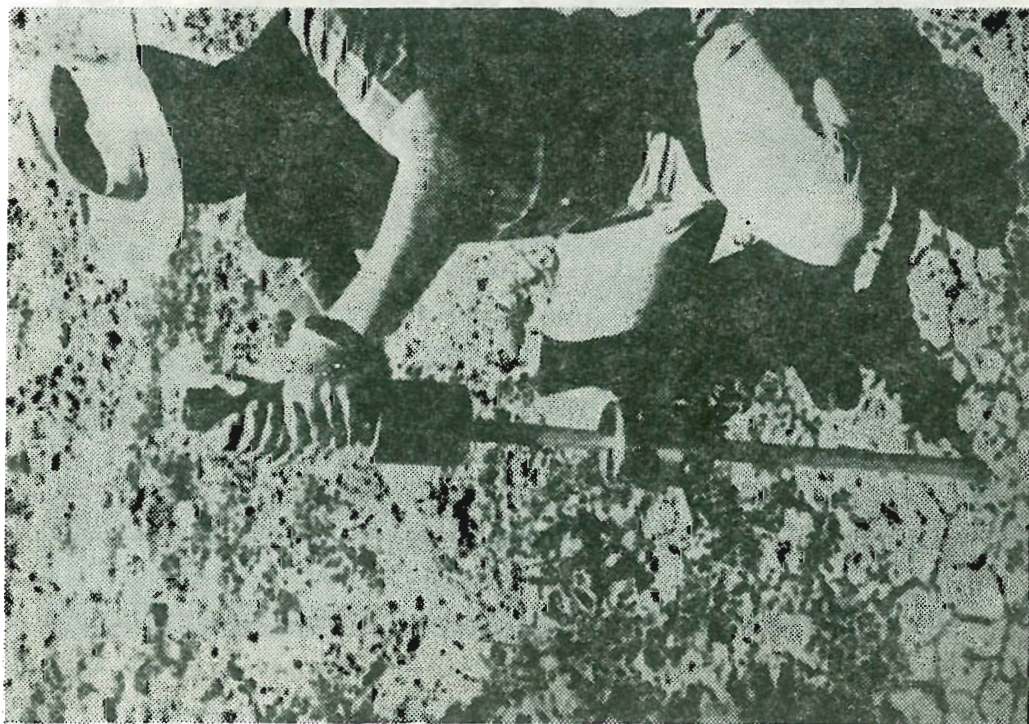
چونکه خاک اطراف پیرومتر در موقع نصب آن کوبیده متراکم شده است آب با سرعت طبیعی خود وارد پیرومتر نمی‌شود. برای اینکه این قشر فشرده شده خاک را از بین ببریم از پمپ مخصوص شست و شو (شکل ۲ - J) استفاده می‌شود. بدین ترتیب که آب با فشار وارد پیرومتر می‌شود و خاک فشرده شده با فشار آب از هم پاشیده و بصورت گل از انتهای پیرومتر خارج می‌گردد. این عمل را شست و شوی پیرومتر مینامند. این کار آنقدر ادامه مییابد تا آب صاف و زلال از پیرومتر خارج گردد (شکل ۵). در این موقع پیرومتر آماده استفاده خواهد بود. اصولاً بر حسب آبگذری



شکل شماره (۳) نمایش دهنده ابزار پیزومتر: (a) گیره، (b) چکش، (c) چک، (d) پیزومتر، (e) صاف کننده، (f) برنده (g) گلوله شیشه‌ای، (h) میخ برج (i) لوله پلاستیکی و (j) پمپ شست‌و شو میباشد



شکل شماره (۳) نمایش دهنده نحوه قرار دادن گیره روی
پیزومتر و گلوله شیشه‌ای در انتهای آن بمنظور
جلوگیری از ورود خاک بداخل پیزومتر



شکل شماره (۴) نحوه نصب پیزومتر را
نشان میدهد

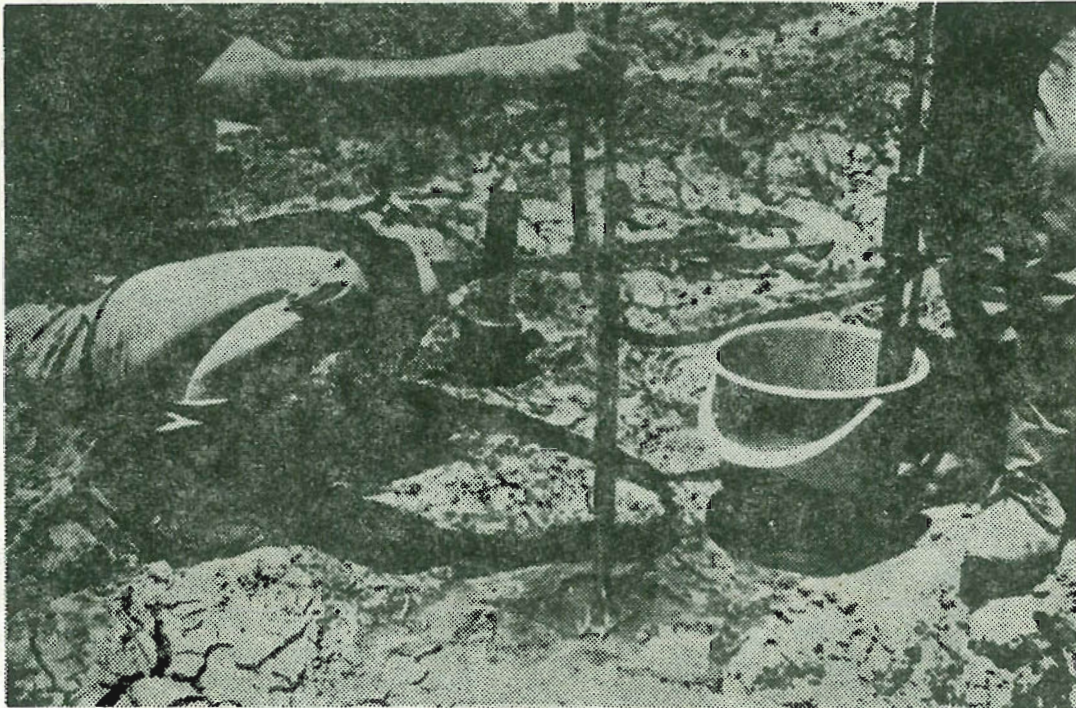
خاك چند ساعت يا يك شبانه روز صبر می نمایند تا آب داخل پیزومتر با آب داسل خاك بحال تعادل قرار گرفته و مطالعات شروع گردد .

اندازه گیری ارتفاع پیزومتریک : Piezometric Head

عمق سطح آب زیر زمینی را می توان بطرق مختلف زیر اندازه گیری نمود :

۱ - بوسیله عمق یاب : Depth Meter

عمق یاب عبارتست از يك باطری و يك اهم متر که بطور سری قرار گرفته و به يك رشته سیم متصل شده اند. دو سر سیم بوسیله يك قطعه سرب دوازدهم نگهداری می شوند. سیم مربوطه با قطعه سرب انتهائی بداخل پیزومتر فرستاده شده و موقعی که دو سر سیم با آب تماس یافت جریان برق عقربه اهم متر را بحرکت درآورده و تماس با آب مشخص میشود. با اندازه گیری طول سیم داخل پیزومتر عمق آب تعیین می گردد .

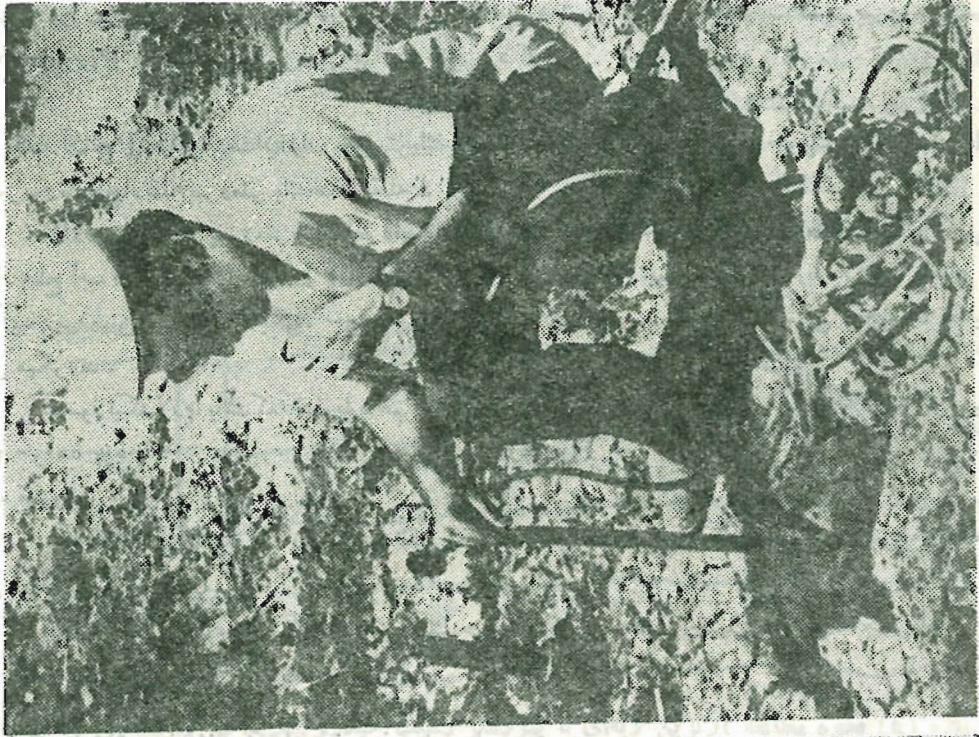


شکل شماره (۵) چگونگی شستشوی پیزومتر را نشان میدهد

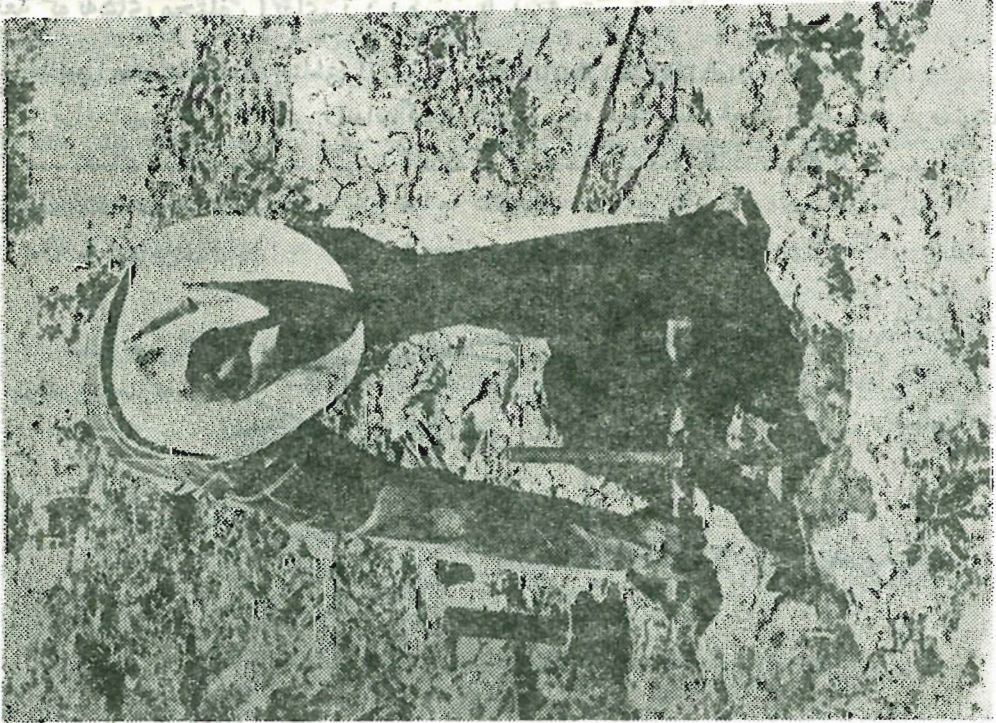
یکی از ناراحتی هائی که در این طریقه موجود میباشد اینست که اغلب يك جسم خارجی داخل قطعه سرب انتهائی شده و اهم متر اتصالی مینماید که در اینحالت عقربه همیشه جریان برق را نشان میدهد. در این صورت بایستی داخل قطعه سرب انتهائی را تمیز کرده و دستگاه را از اتصال بودن خارج نمود .

۲ - بوسیله لوله : Tygon Tubing

در این طریقه عمق آب داخل پیزومتر بوسیله دمیدن در يك لوله پلاستیکی نسبتاً سخت که داخل پیزومتر شده است تعیین میگردد . این عمل بدین طریقه انجام میشود که يك سر لوله پلاستیکی بدهان گرفته شده و مرتباً داخل آن دمیده میشود . سردیگر لوله داخل پیزومتر شده و یواش یواش وارد آن میگردد . بمحض رسیدن لوله به سطح آب صدای غلیان آب بگوش میرسد . برای مطمئن شدن از رسیدن سر لوله به سطح آب لوله را میتوان مقداری بالا و پایین برد تا سطح آب دقیقاً با تغییر نمودن صدای غلیان مشخص و تعیین گردد. در صورتیکه لوله مزبور بیشتر وارد پیزومتر شود دمیدن داخل آن مشکلتر شده و این موضوع خود نمایشگر داخل شدن بیش از حد لوله به داخل آب خواهد بود (شکل شماره ۶) این يك طریقه بسیار ساده و عملی است و میتوان در يك روز بسته بفاصله آن در حدود ۶۰۰-۵۰۰ عدد پیزومتر را قرائت نمود .



شکل شماره (۶) طرز تعیین سطح آب زیرزمینی را
با لوله پلاستیکی نشان میدهد



شکل شماره (۷) نحوه بیرون آوردن پیرومتر را
با چاک نشان میدهد

در هر صورت اگر فرض کنیم عمق آب زیر زمینی از سطح پیزومتر h_2 ، فاصله سر پیزومتر تا زمین h_1 و ارتفاع سطح زمین از نقطه مرجع H باشد ارتفاع پیزومتريك (Piezometric Head) (H_p) مساوی خواهد بود با : $H_p = H - (h_2 - h_1)$ در صورتیکه طول پیزومتر L باشد در این صورت فشار پیزومتريك Pressure Piezometric نقطه انتهائی پیزومتر عبارت خود بود از :

$$P_p = L - h_2$$

که در آن P_p عبارت است از فشار پیزومتريك يك نقطه به عبارت دیگر فشار پیزومتريك يك نقطه عبارت است از فاصله نقطه مزبور تا سطح ارتفاع پیزومتر يك همان نقطه .

با آوردن ارتفاع پیزومتريك نقاط مختلف يك منطقه روی يك نقشه و ترسیم خطوط میزان منحنی آنها، خطوط هم‌طراز سطح آب زیر زمینی یا Water Table Contour Line تعیین میگردد . با در دست داشتن نقشه هم‌طراز سطح آب زیر زمینی شیب هیدرولیکی، جهت جریانهای آب زیر زمینی، منابع آب اضافی و محل‌های تخلیه کننده منطقه مشخص میگرددند .

در صورتیکه لازم باشد که خطوط «هم عمق» سطح آب زیر زمینی تعیین شود از عمق آب زیر زمینی H_D که مساوی خواهد بود با : $H_D = h_2 - h_1$ استفاده میشود .

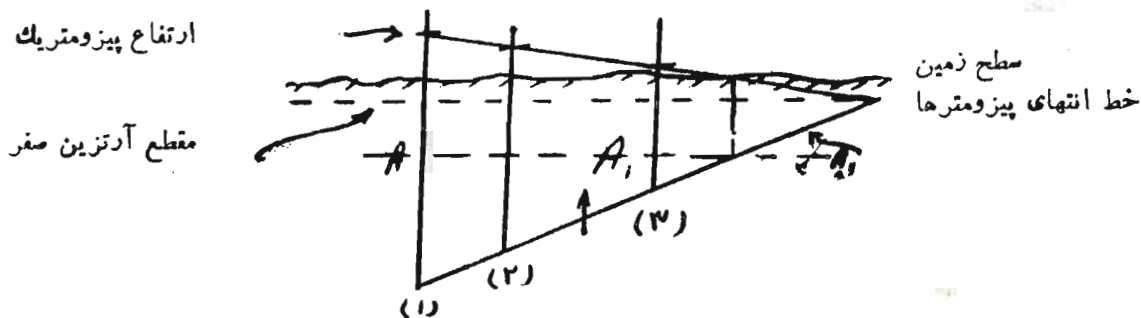
با آوردن ارقام عمق آب زیر زمینی نقاط مختلف روی نقشه و تهیه خطوط میزان منحنی مربوطه نقشه خطوط هم‌عمق آب زیر زمینی تهیه میگردد . از نقشه خطوط هم‌عمق میتوان مناطقی از يك حوزه را که به زهکشی احتیاج دارند و همچنین احتیاجات زهکشی مناطق مختلف را تعیین و طرح ریزی نمود .

مطالعه گونه‌های مختلف آبهای زیر زمینی با پیزومتر

الف - مطالعه آبهای تحت فشار (مناطق آرتزینی) Artesian Aquifers

برای تعیین نقاط آرتزینی و اندازه گیری فشار مربوطه در يك منطقه اصولاً از چند عدد پیزومتري که در اعماق مختلف نصب شده‌اند استفاده میگردد . پس از اندازه گیری ارتفاع پیزومتريك در هر يك از این پیزومترها چند حالت ممکن است اتفاق افتد :

۱ - آرتزین فعال : Active Artesian Area



شکل شماره ۸ تشخیص مناطق کارتزینی و سطح آرتزین صفر را نشان میدهد

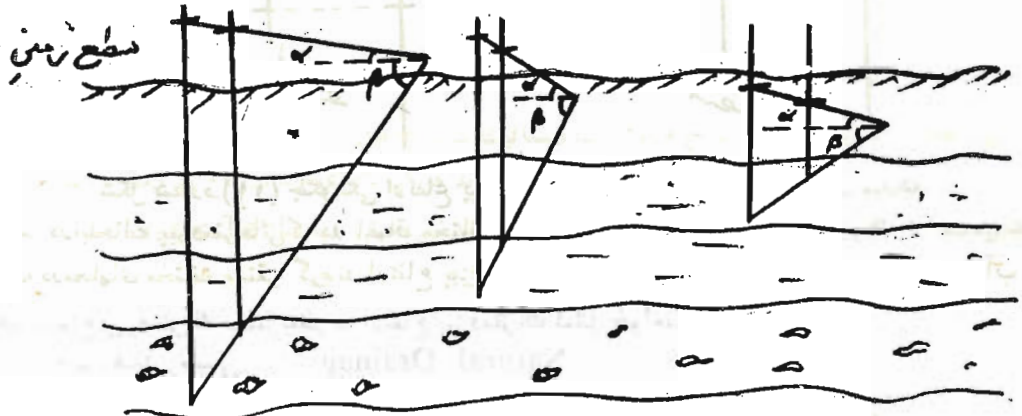
در این حالت ارتفاع پیزومیک طبقات مختلف متفاوت بوده و هر چه از سطح زمین پایین‌تر برویم ارتفاع هیدروستاتیک بیشتر میشود . در صورتیکه نقاط انتهائی پیزومترها به نقاط ارتفاع پیزومتريك همان نقطه متصل شوند نقطه تقاطع مکان هندسی فشار هیدروستاتیک صفر یا Zero Hydrostatic Pressure خواهد بود (شکل شماره ۸)

از روی این شما می‌توان مکان هندسی نقاطی را که فشار آرتزینی آنها بیش از سطح زمین بوده و یا آرتزین فعال می‌باشند (سطح AA_1) را مشخص نمود. از سطح AA_1 به پائین فشار پیزومتریک بالاتر از سطح زمین بوده و چاه‌های حفر شده در این ناحیه آرتزین می‌باشند و خود بخود آب آنها در سطح زمین جریان پیدا مینماید. بدین دلیل این نوع مناطق را مناطق آرتزینی فعال می‌گویند.

۲ - آرتزین غیر فعال None Active Artesian Area

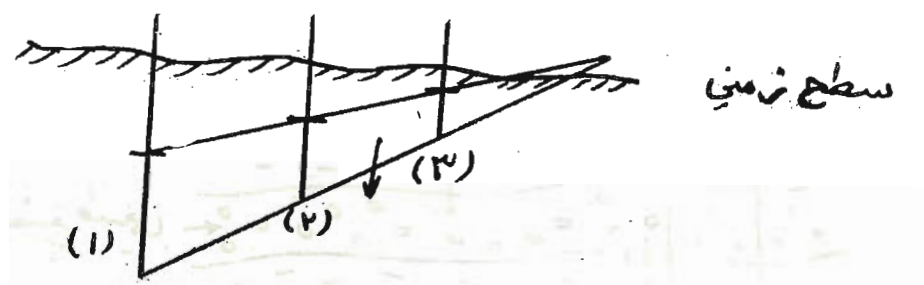
در این حالت نیز هر چه با عمق بیشتر برویم ارتفاع پیزومتریک بیشتر می‌شود ولی برعکس حالت فوق در هیچ یک از مراحل ارتفاع هیدوستاتیکی بالاتر از سطح زمین قرار نمی‌گیرد.

۳ - آرتزین لایه‌ای Layered Artesian Aquifers



شکل شماره (۹) نحوه مطالعه آرتزین لایه‌ای با پیزومتر و شیب هیدرولیکی آنها را مشخص مینماید. در این حالت ملاحظه می‌شود که محل تقاطع انتهای پیزومترها و ارتفاع پیزومتریک در هر یک از دو پیزومتر مجاور که در یک عمق نزدیک بهم قرار گرفته‌اند متفاوت می‌باشد. از اینرو نتیجه‌گیری می‌شود که خاک لایه‌ای بوده و از طبقات مختلف تشکیل شده است. هر چه شیب هیدرولیکی طبقات مختلف $I = \frac{\tan \alpha}{\tan \beta}$ (شکل شماره ۹) کمتر باشد مشخص است که فشار آرتزین در آن قسمت و یا بزرگتر بودن دانه‌های خاک خواهد بود. برعکس هر چه شیب هیدرولیکی بزرگتر باشد دانه‌ها ریزتر بوده و بافت لایه‌های خاک بطرف خاک‌های رسی متمایل می‌گردد. در اینجا α عبارتست از زاویه اتصال نقاط ارتفاع پیزومتریک و β زاویه اتصال نقاط انتهای دو پیزومتر مجاور با خط افق می‌باشد. در این سه حالت منبع آب اضافی در اعماق قرار گرفته و حرکت آب از پائین به بالاست.

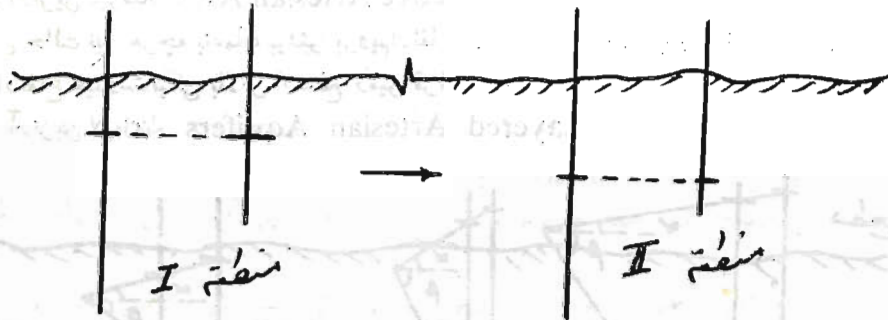
- ب - مطالعه آب‌های که منبع سطحی دارند : Surface Source
- ۴ - آب‌هایی که بطرف پائین حرکت مینمایند : Penetrating Waters



شکل شماره (۱۰) نشان دهنده نحوه قرار گرفتن نسبی ارتفاع پیزومتریک در اعماق مختلف در حالتی که آب‌های زیرزمینی بطرف پائین حرکت مینمایند می‌باشد.

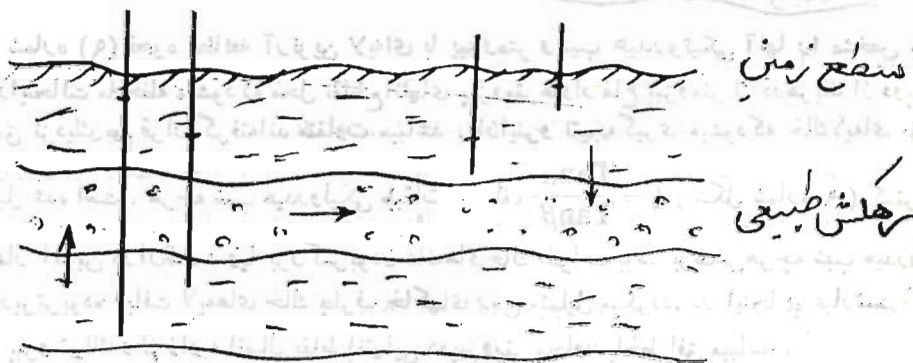
در این مرحله هر چه پیزومترها در اعماق بیشتری قرار بگیرند ارتفاع هیدروستاتیکی آنها کمتر میشود . در این صورت منبع آب اضافی در بالا قرار گرفته و حرکت آب عمودی و از بالا به پایین خواهد بود .
 ج - مطالعه آبهای که حرکت افق دارند :

۵ - حرکت افق ساده Horizontal Moving Ground water



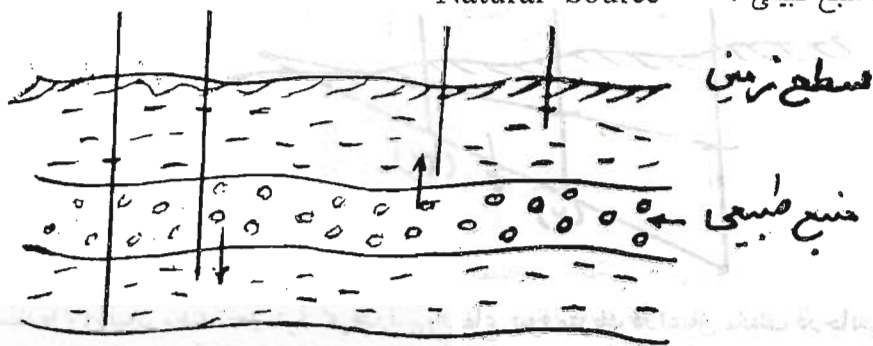
شکل شماره (۱۱) چگونگی ارتفاع پیزومتریک در حرکت افق ساده را نشان میدهد ، در این حالت پیزومترهایی که در اعماق مختلف نصب میگردند دارای ارتفاع پیزومتریک ثابت میباشند ولی در صورتیکه در محلهای مختلف مستقر گردند ارتفاع پیزومتریک آنها متفاوت میباشد . در این صورت حرکت آب زیرزمینی از طرف ارتفاع پیزومتریک بیشتر به طرف ارتفاع پیزومتریک کمتر خواهد بود .

۶ - زهکشی طبیعی Natural Drainage



شکل شماره (۱۲) نحوه قرار گرفتن ارتفاع پیزومتریک را در اطراف لایه زهکش نشان میدهد در این حالت پیزومترهای طبقه پایین حالت فشار آرتزینی و پیزومترهای طبقه بالا حالت منبع سطحی داشته و آب از طبقات مختلف به طبقه وسط جریان و از منطقه خارج میگردد .

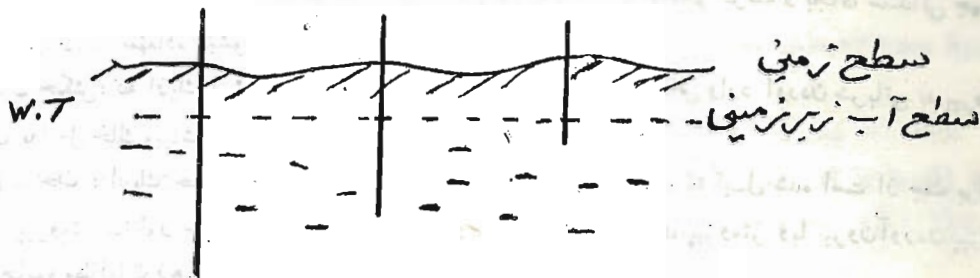
۷ - منبع طبیعی : Natural Source



شکل شماره (۱۳) طرز گسترش فشار هیدروستاتیک را در اطراف یک لایه با منبع طبیعی مشخص مینماید

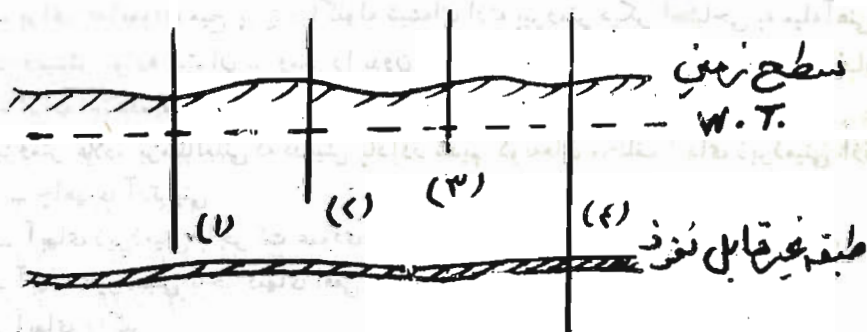
در این حالت طبقات پائین حالت منبع سطحی و طبقات بالا حالت آرتزینی دارند. در این منطقه آب از لایه وسط بطرف داخل جریان داشته و منطقه را با تلافی کرده و مسائل زهکشی بوجود میآورد.

د - مطالعه آبهای راكد .
۸ - آب ساكن Standing Water Table



شکل شماره (۱۴) چگونگی سطح فشار هیدروستاتیک صفر (Water Table) را نشان میدهد. پیزومترهایی که در اعماق و در فواصل مختلف قرار گرفته‌اند همگی دارای یک ارتفاع پیزومتریک میباشند. در این صورت سطح مشترک (سطح فشار هیدروستاتیک صفر) را سطح آب زیرزمینی و یا Water Table نامند. بعبارة دیگر اگر پیزومتری در این نقطه نصب شود فشار هیدروستاتیکی آن صفر خواهد بود.

۹ - آب مانده Stagnant Water Table



شکل شماره (۱۵) نحوه قرار گرفتن طبقه غیر قابل نفوذ و آب مانده را در یک منطقه نشان میدهد. در این حالت یک طبقه غیر قابل نفوذ Hardpan و یا Impermeable Layer که اغلب هم خیلی نازک میباشد در عمق نسبتاً کمی قرار گرفته و آبهای باران، اضافه آب آبیاری و یا جریانات سطحی که بداخل خاک نفوذ مییابد روی این طبقه جمع میشوند. پیزومترهای شماره (۱) و (۲) هر کدام یک ارتفاع پیزومتریک را نشان میدهند که خود علامت بیحرکت بودن آب مانده میباشد و پیزومتر شماره (۴) که در زیر طبقه غیر قابل نفوذ قرار گرفته است اغلب خشک و بدون آب خواهد بود. در صورتیکه عمق طبقه غیر قابل نفوذ کم و در حدود ۱/۵ - ۱/۸ متر باشد زهکشی آن بسیار مشکل و در بیشتر مواقع هزینه زهکشی به علت کم بودن فواصل زهکشی گران خواهد بود.

بحث و نتیجه گیری :

پیزومتر یکی از وسائل بسیار مهم در مطالعات زهکشی و آبهای زیرزمینی است. نصب پیزومتر در اعماق نسبتاً زیاد و مخصوصاً در زمینهای رسی بسیار دشوار بوده و اغلب اتفاق میافتد که در حین عمل پیزومتر خم شده و احتیاج به عوض نمودن آن میباشد. در مطالعات آبهای زیرزمینی از پیزومتر استفاده‌های زیادی میشود. مهمترین مطالعاتی که میتوان با پیزومتر انجام داد عبارتند از :

تعیین سطح آبهای زیرزمینی، نحوه و جهت حرکت آنها، اندازه گیری ضرائب هیدرو دینامیکی خاک، تعیین فشار آرتزین منطقه، مطالعه طبقات مختلف و تعیین آبگذری نسبی آنها در مناطقی که فشار آرتزینی لایه‌ای دارند،

تعیین منابع آب اضافی و تشخیص نواحی تخلیه طبیعی منطقه .
اصول روشهای مختلفی برای نصب پیزومتر بکار میبرند که هر یک دارای محدودیتهای خاص بخود میباشند .
در این مقاله علاوه بر تشریح روشهای قدیمی یک دستگاه جدید بنام «چکش وچک پیزومتر» نیز معرفی شده است . این
دستگاه شامل سه قسمت :

الف - گیره : از یک استوانه عاجدار تشکیل شده که در حین کار پیزومتر را محکم گرفته و بجای سندان جهت زدن
چکش از آن استفاده میشود .

ب - چکش : که از یک استوانه توخالی و یک دسته تشکیل شده و وظیفه اش وارد آوردن ضرباتی به پیزومتر و
فرو بردن آن بداخل خاک میباشد .

ج - چک : از یک حلقه عاجدار و دودسته که در طرفین آن قرار دارند تشکیل شده است از چک برای بالا
کشیدن نسبی پیزومتر بمنظور جدا نمودن گلوله شیشه ای و یا میخ پرچ از انتهای پیزومتر و یا بیرون آوردن پیزومتر از
خاک پس از خاتمه مطالعات زهکشی استفاده میشود .

چکش و چک پیزومتر دارای مزایای زیادی نسبت به سایر وسایل پیزومتری بوده و اهم آنها بقراردیگر میباشند .
۱ - موقع چکش زدن، مخصوصاً در مواقعی که از پیزومتر بلند استفاده میشود، انتهای پیزومتر خراب نشده و
یا وسط آن خم نمیکردد .

۲ - برای چکش زدن لوله های بلند احتیاجی به نردبان نخواهد بود .

۳ - نصب پیزومتر راحت تر و زودتر انجام میشود .

۴ - برای جدا نمودن میخ پرچ و یا گلوله شیشه ای از ته پیزومتر دیگر احتیاجی به میله آهنی نخواهد بود .

۵ - در بیشتر موارد میتوان پیزومتر را بدون اینکه خم شده و یا از بین برود از زمین خارج و دومرتبه در
مطالعات آینده از آن استفاده نمود .

از پیزومتر علاوه بر مطالعاتی که در پیش یاد آور شدیم گونه های مختلف آبهای زیر زمینی از قبیل :

الف - چاههای آرتزینی

ب - آبهای زیر زمینی با حرکت عمودی

ج - آبهای زیر زمینی با حرکت افقی

د - آبهای راکد

را میتوان بسادگی مطالعه و نتیجه گیری نمود .

References

1. Isrealson, O. W., Irrigation principal and practices, Joh-Wiley and sons inc. New York, 1950.

2. Jenab, S. Abdollah, "Development of a Drainage Function for the transient case, and a two - Dimensional Ground-Water Mound study to Evaluate Aquifer parameter", Dissertation presented To Utah state University. Logan. Utah, 1967, in partial fulfillment of the requirment for the degree of doctor of philosophy in Irrigation and drainage Engineering.

3. Jenab: S. A., Bishop. A. A. and peterson, "Transient Functions for land Drainage", proceedings of the American Society of civil Engineers, Jour. of Irrigation and Drainage Vol. 95, IR 3, PP 361-373, 1969.

4. Jenab, S. A., peterson, D. F., and Bishop, A. A. "In - situ De-

termination of Aquifer Parameters for use in the Drainage Functions", presented at the 1968 annual meeting of the American Society of Agricultural Engineers, June, 1968.

5. Luthin, J. N., Drainage Engineering, John Wiley and Sons Inc. New York. 1966.

6. Luthin, J. N., Drainage of Agricultural lands, American Society of Agronomy, 1957.

7. Theis, C. V. "The Relation Between the Lowering of the Piezometric Surface and the Rate and Duration of Discharge of a well Using Ground - Water Storage", Transaction, Am. Geoph. Union., 16: 519-524, 1935 .

8. Todd, D. K., Ground Water Hydrology, John Wiley and Sons Inc., New York.

Drainage and Ground-Water Investigations

With Piezometer

By

S. Abdollah Jenab¹

Summary:

Piezometer is a very important tool in drainage and ground-water studies. The areas which piezometer could be used intensively could be mentioned as follows.

a. In determination of the location and the fluctuation of water-table (2)², (3) and (4).

b. In measuring the aquifer parameters (4), (8) and (9).

c. In finding the sources of excess water, and the sinks in area.

d. In preparing the ground-water contour map, and water table depth map.

e. In determination of direction of ground-water movement and its hydraulic gradient,

f. In measurement of maximum pressure, and the level of zero hydro-static pressure.

In this article different tools used for installing the piezometer as:

a. Regular hammer.

1. Associate Professor, Isfahan University, Isfahan, IRAN, and formerly associate Professor Utah State University, Logan, Utah, U. S. A.

2. Number in parantheses correspond to the numbers in the reference.

- b. Water jet,
- c. Modified hammer.

Were discussed, and a new instrument called "Piezometer hammer and Jack" was presented. The new piezometer hammer and jack consists of three parts:

- a. The holder which holds the piezometer and provides a base for hammering.
- b. The hammer which is to hammer down the piezometer,
- c. The Jack which is to pull out the piezometer.

The piezometer jack and hammer has many advantages comparing with the old tools as follows:

- a. When it is desired to install a long piezometer no ladder is needed.
- b. The piezometer would not bend or crush at one end as often happens in using other instruments.
- c. The installation is very easy and quick.
- d. There would be no need for a long steel bar to push the marble or the pivot away from the end of the piezometer,
- e. The piezometer can be easily pulled out without being bent or damaged.

Beside the investigations mentioned in the above, the method which piezometer could be used in recognition of the following kinds of ground waters :

- a. Artesian aquifer.
- b. Moving down ground-water with surface sources.
- c. Internal moving ground-water,
- d. Stagnant ground water.

Was described.

استفاده از مدل ریاضی برای تخمین تخلیه سالانه یا بین سالانه سفره‌ها

ترجمه : ابو الفضل مجیدیان

نوشته : فرانسوا بازن

خلاصه

توسعه کشاورزی يك منطقه بستگی بوجود مقدار آب کافی درموقع نیاز به آبیاری دارد. اگر زمان بارندگی ومقدار آن کاملاً منطبق با این احتیاجات نباشد باین از تکنیک آبیاری یاری جست وبرای این منظور باید از منابع موجود استفاده کرد. یعنی یا باید از آبهای سطحی بهره برداری نمود که در اینصورت اگر مقدار جریان در کم آترین مواقع طبیعی خود کافی نباشد باید بوسیله سد یا آب بندهایی آن را تنظیم کرد. و یا از آب‌هاییکه در سفره زیرزمینی ذخیره گردیده‌اند استفاده نمود. معمولاً بهترین طریقه، استفاده از هر دو منبع میباشد البته باید تحقیق کرد کدامین ترکیب از ذخیره سطحی و ذخیره زیرزمینی را میتوان برای تامین آب لازم در مواقع مناسب مورد استفاده قرار داد و کدامیک از نظر اقتصادی بیشتر مقرون بصره است.

ضمناً چون استخراج هر يك از آبهای زیرزمینی وسطحی بروی دیگری اثر میگذارد بنا بر این باید بررسی آنها هماهنگ انجام گیرد.

در هر يك از فرضیه‌های مختلف بهره برداری باید مراحل متوالی گردش آب مانند :

بارندگی ، رودخانه‌های مهار شده یا مهار نشده، نفوذ ، ذخیره وجریان زیرزمینی - زهکشی یا سرریز سفره‌ها وغیره مورد بررسی قرار گیرد.

این مطالعه بوسیله سوگروه آ در منابع آب دشت تسالی Thessalie یونان اجرا گردیده است در این مطالعه مدل محاسباتی داده‌های هیدرولوژی آبهای سطحی بامدل تشابهی جریان زیرزمینی ادغام شده است.

تصحیح این مدلها بدینطریق انجام گردیده که برای هر يك از داده‌ها بطور جداگانه يك حد خطا در نظر گرفته شده سپس باتوجه به ارتباط وهمبستگی این داده‌ها تغییراتی در مقدار آنها (بارعایت حدخطا) داده شده است برای هر فرضیه بهره برداری سالهای آینده يك عمل تشابهی انجام گردیده این عمل تشابهی میتواند شرایط فیزیکی مربوط بخود را در آن زمان نشان دهد سپس این شرایط فیزیکی میتواند از نظر اقتصادی مورد بررسی قرار گیرد. پس از بررسی چندین برنامه تشابهی میتوان تصمیم نهایی را اتخاذ نمود.

دو دشت تسالی دریونان مرکزی يك موقعیت برجسته‌ای در میان نواحی زارعی کشور دارند سال بساله محصولاتیکه آبیاری میشوند (چغندر - علوفه - وبخصوص پنبه) جای کشت - غلات سنتی را که کمتر سود داشت میگیرند دولت یونان تصمیم گرفت سیستم آبیاری را تنظیم نموده وبرای آن برنامه ریزی نماید و مایل است که در مرحله اول برداشت از مخازن زیرزمینی را تا حد ما گزیم بالا ببرد ضمناً میدانند که در مواقع ضروری منابع دیگری از طریق مهار کردن آب رودخانه‌های اصلی در اختیار خواهد داشت

موضوع مقاله تشریح روشی است که بوسیله سوگروه آ برای تهیه بیلان آب زیرزمینی و تخمین میزان قابل برداشت از سفره‌ها بکار برده شده است این تخمین باید تا حد امکان به مقدار واقعی قابل برداشت نزدیک باشد

۱ - وضعیت آبها در تسالی

۱ - ۱ - کادر هیدروژئولوژی

حوزه تسالی شامل دودشت میباشد که بطور موازی گسترده شده و بوسیله يك منطقه تپه‌ای از یکدیگر جدا میشوند ارتفاع دودشت شرقی بین ۴۵ متر تا ۱۰۰ متر و دودشت غربی بین ۸۰ متر تا ۲۰۰ می باشد این دشتهای بوسیله مناطق مرتفع تری محصور میگردند و راهی به دریا ندارند مگر بوسیله معبر باریکی که بعنوان مخرج منابع هیدروژئولوژیکی محسوب میگردد. اساس تشکیل حوزه مربوط به حرکات تکمونیکی میباشد که در جریان آن گسلها نقش مهمی داشته‌اند در دوران چهارم در قعر این دره‌ها دریاچه تشکیل شده و در آن دریاچه کارلا Karla میباشد که بطور مصنوعی خشک شده و آب آن از طریق حفر يك گالری به خلیج پاکازیتیک Pagasitique خالی شده است رشته کوههای کمربندی دارای ارتفاعی بین ۵۰۰ تا ۱۵۰۰ متر هستند این ارتفاعات در حاشیه جنوبی از سنگهایی تشکیل گردیده که اکثریت آنها دارای قابلیت نفوذ کمی هستند مانند ماسه سنگهای آرژیل دار - رادیولاریت ها - سنگهای سبز و در برخی قسمتها آهکهای ژوراسیک ویا کرتاسه ظاهر میگردند که بعلا حالت کارستیکی خیلی قابل نفوذ شده‌اند حاشیه شمالی بطور کلی از سنگهای متامرفیک تشکیل گردیده که عبارتند از مرمرهای کارستیک همراه بالابدهای متناوب شیست متبلور با ضخامت متفاوت.

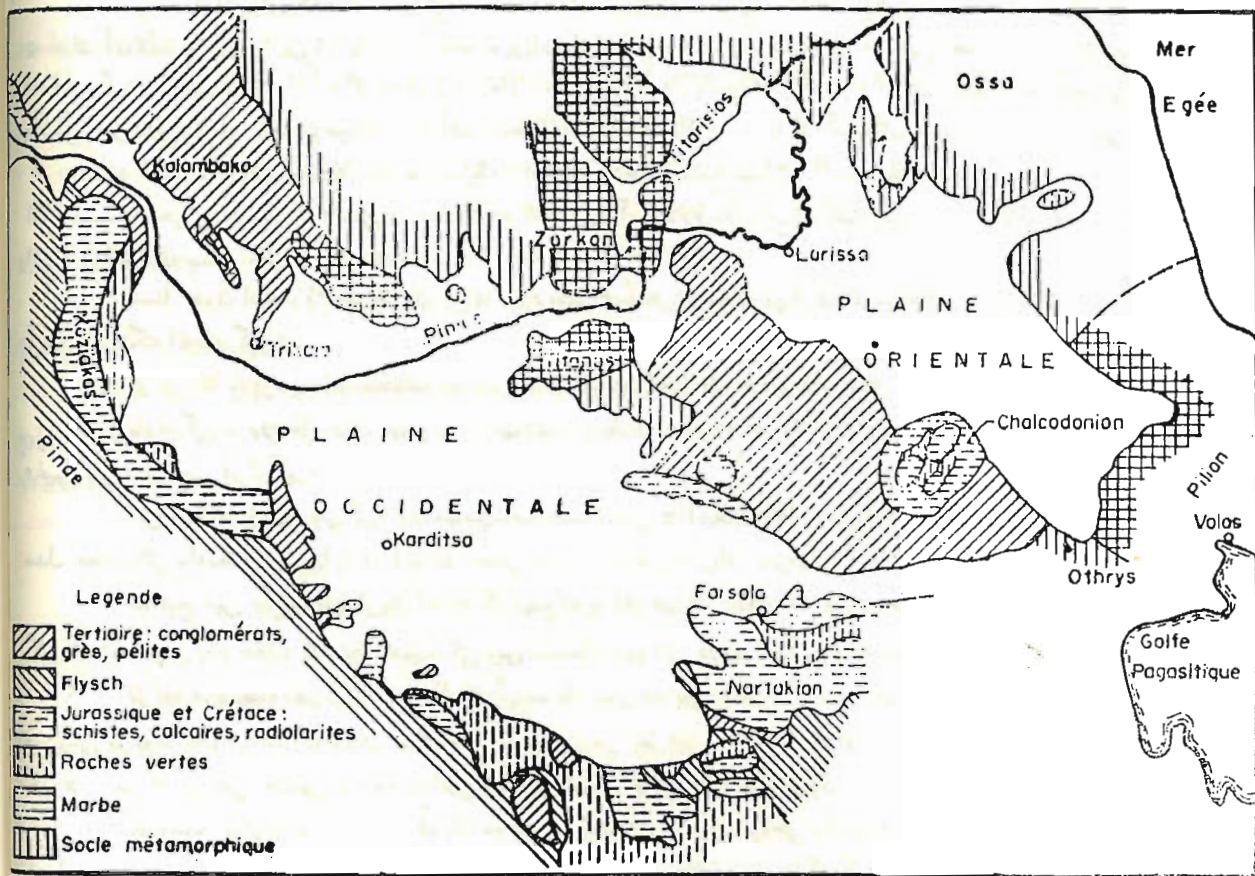


Figure 1 : Thessalie - schéma géologique.

در قسمت شرق مرمرها تشکیل دهنده اصلی تپه‌هایی میباشند که این دشت را از دریای اژه جدا میسازد. هر یک از این دودشت از آبرفت‌هاییکه منشاء آنها از ارتفاعات کمربندی میباشد پوشیده شده‌اند تقریباً در همه قسمتها ضخامت آبرفت از ۱۰۰ متر تجاوز مینماید و در قسمتهای عمیق نزدیک به ۳۵۰ متر میرسد. ارتفاعات سنگی بطور پراکنده از میان آبرفتها ظاهر میگردند و جنس آنها اغلب آهکی یا مرمر میباشد. بوسیله برسپهای ژئوفیزیکی بالآمدگی‌های سنگ کف که این تپه‌ها نشانه‌هایی از آن میباشند تعیین گشته. برجستگی‌های دیگری نیز که در سطح زمین ظاهر نشده‌اند مشخص گردیده‌اند.

۱ - ۲ بارندگی و جریان سطحی

میزان بارندگی سالیانه در دشت بین ۵۰۰ تا ۸۰۰ میلیمتر و در ارتفاعات کمربندی تا ۱۶۰۰ میلیمتر میباشد مانند همه مناطقی که دارای آب و هوای مدیترانه‌ای میباشد قسمت اعظم بارندگی سالیانه در اکتبر - نوامبر و بخصوص فوریه تا آوریل میبارد و ماههای تابستان اغلب خشک بوده و گاهی رگبارهای استثنایی دیده میشود

رودخانه اصلی منطقه پینیو Pinios نامیده میشود و سمت حوزه آبریز آن در حدود ۱۰۰۰۰ کیلومتر مربع میباشد پینیو به ترتیب از هر دو دشت تسالی عبور مینماید این رودخانه برای گذشتن از یک دشت دیگر از یک توده مرمری (ارتفاعات زارکون Zarkon) عبور مینماید حدود سه کیلومتر آخر این مسیر از تشکیلات کلاستیک میگردد.

۱ - ۳ آبهای زیرزمینی

یک سفره قابل توجه در هر یک از دشتهای موجود دارد از نظر میزان آب ذخیره باید گفت که بیشترین تغذیه رسوبات آبرفتی از قسمتهای دوردست تامین میشود و تشکیلات کارستیکی نیز بطور محلی دارای مخازن ذخیره‌ای میباشد که بر روی جریان سفره آبرفتی اثر میگذارند. آبهای حاصل از بارندگی و برف بطرق مختلف به سفره آب زیرزمینی راه مییابند

الف : نفوذ مستقیم بارندگی

در قسمت اعظم این دودشت لایه سطحی در ماههای اول بارندگی بحالت اشباع میرسد. این حالت میزان جذابیت را محدود مینماید و در مجموع نفوذ باران کم میگردد نفوذ پتانسیل در حد ۳۰ تا ۹۰ میلیمتر در سال یعنی در حدود ۵ تا ۱۱ درصد کل آب بارندگی سالیانه تخمین زده میشود

در قسمتهای کارستیک اطراف نفوذ خیلی بیشتر است با توجه به حالت سطحی زمین میزان آب جذب شده ۳۰ تا ۶۰ درصد کل آب بارندگی را تشکیل میدهد

ب : تغذیه یا زهکشی رودخانهها

رودخانههایی که به دشت وارد میشوند دارای خاصیت سیلابی میباشد که از مشخصات آب و هوایی منطقه میباشد. میزان جریان دائمی خیلی کم است در بعضی قسمتها نیز اگر مقدار آبی نفوذ نکرده باشد تماماً برای آبیاری برده میشود بدین جهت همیشه بستر رودخانه مدت دو تا سه ماه خشک مینماید.

از نوامبر تا آخر بهار این رودخانهها در قسمت ورودی خود به دشت تبدیل به منطقه نفوذی خوب میگرددند. آبها بطور سرگشته در یک بستر عریض قابل نفوذ متشکل از قطعه سنگها و قلاوه سنگهای حمل شده بوسیله سیلابها جریان مییابد.

برعکس در قسمت خروجی مقدار نفوذ تقریباً صفر میگردد و اغلب حالت عکس مشاهده میشود یعنی رودخانهها بوسیله آبهای سفره که در بعضی نقاط بطلل مختلف بخارج راه پیدا کرده‌اند (چشمهها) تغذیه میگردد در قسمتهایی که رودخانه تشکیلات آهکی را قطع میکند تبادل آب بین رودخانه و تشکیلات کارستیکی انجام میگردد. جهت جریان بستگی به میزان آب ایندو منبع دارد. برای مثال پینیو در معبر زارکن Zarken بوسیله سفره تغذیه میگردد. کمی

به سمت شمال یک شعبه مهم پینیو به نام تیتاریزیو Titarisios همان تشکیلات مرمر را قطع مینماید ولی چون عمق دره آن کمتر از دره پینیو بوده و در ارتفاعی بالاتر از سطح سفره کارستیکی حرکت مینماید در نتیجه این رودخانه (تیتاریزیو) در موقع عبور از این تشکیلات کارستیک بطور متوسط مقدار آبی در حدود ۳ متر مکعب در ثانیه از دست میدهد.

ج - نفوذ در کوهپایهها :

آبهای نزولی در شیب تپه‌هایی که در حاشیه دشت قرار گرفته‌اند جاری میگرددند و قبیل از آنکه فرصتی داشته باشند تا در یک مسیر جریان واحدی وارد شوند داخل میگرددند و در آن قسمت از کوهپایه‌ها که سرعت جریان کم بوده جنس رسوبات قابل نفوذتر از دشت میباشد یک قسمت از این آبهای جاری نفوذ مینماید.

د - تبادل آب بین سفرهها

بعضی از ارتفاعات حاشیه دشت دارای سنگهای قابل نفوذ میباشد از جمله توده‌های آهکی و یا مرمر که بوسیله فشارهای تکنونپکی بصورت کارستیکی درآمده‌اند و بسیار قابل نفوذ شده‌اند. در بعضی از این توده‌ها حرکت آبهای

نفوذی بسمت دشت میباشد و آبها از سفره کارستیکی به سفره آبرفتی منتقل میگردد .
قدرت جدایت سفره های آبرفتی در بیشتر مواقع برای جذب مقدار آب جاری کارستها کافی نمیباشد در این صورت
مقدار اضافی بوسیله چشمه هاییکه در محل کثناکت آبرفتها وتوده های آهکی قرار دارند تخلیه میگردد .
برخی دیگر از توده های کارستیکی آب سفره آبرفتی را زهکشی نموده وامکان میدهند آب بخارج جریان یابد
این حالت در قسمت شرق تسالی دیده میشود . در این قسمت آبها از یک تشکیلات مرمر که بصورت یک کمر بند به عرض
۱۰ کیلومتر کشیده شده عبور نموده وبدریای اژه راه مییابند .

در داخل دشت يك تبادل آب بین توده های کارستیکی که در زیر مستقیماً با آبرفت تماس دارند با رسوبات آبرفتی وجود
دارد . در کارستهای خیلی قابل نفوذ تغییرات میزان آب خیلی کم میباشد بطوریکه در قسمت بالادست، آبرفتها بوسیله کارستها
زهکشی میشوند و در قسمت پائین دست آبرفتها تغذیه میگرددند و یا چشمه ها بوجود میآیند .

۴ - روش مطالعه پیلان آب

لازم است مقدار کمی تبادل آب بین سفره ومحیط اطراف آن در بعد وزمان شناخته شود اولین عمل که معمولاً
طولانی ترین کارها نیز میباشد عبارت از جمع آوری اطلاعاتی است که میزان جریانات آبهای سطحی وزیرزمینی را مشخص
میکند. در تسالی برای این منظور دو سال صرف بررسی واندازه گیری گردید .
يك آزمایش انتقادی مدل اجرا شده از طرف دیگر يك برنامه انتخاب اطلاعات نیز بعمل آمد. و آندسته از
اطلاعاتی که میتوانست ممین خصوصیات پدیده های مورد مطالعه باشد انتخاب گردید دودسته اطلاعات ونتایج بدست آمده
باهم مقایسه گردیدند و يك نتیجه مناسبی که اصلاح شده این دو اطلاعات بود انتخاب گردید .

۴-۱- داده های خام

داده های هستند که مستقیماً بوسیله تحقیق یا اندازه گیری در روی زمین بدست آمده اند که بآن اضافه خواهد
شد اطلاعاتی که مستقیماً اندازه گیری نشده اند ولی از تغییر مستقیم اطلاعات جمع آوری شدن در روی زمین نتیجه گیری
میشوند از این جمله است قابلیت هدایت سفره آبدار .

داده های هواشناسی

نزولات بوسیله يك شبکه باران سنجی اندازه گیری شده است. در این ایستگاهها قرائت واحد امکان بطور روزانه
انجام میگردد. بعضی از این باران سنجها نیز به ثبات مجهز شده اند .

برای تبخیر پتانسیل این عوامل بررسی شده اند . حرارت، تابش آفتاب - باد .

اندازه گیری تبخیر در تشك فقط در بعضی از ایستگاهها انجام گردیده و بعنوان معیار در محاسباتیکه با عوامل
فوق انجام گرفته بکار گرفته شده است .

میزان تفاضل نزولات و تبخیر پتانسیل در دشت بیش از مقدار آبی است که بطور متوسط در زیر زمین نفوذ مینماید.
در حقیقت فقط مقدار آبی میتواند نفوذ کند که وضعیت رطوبت خاک ومیزان ذخیره سفره امکان میدهد .

در حوزة آبرگیر شرائط سطح بسیار متفاوت است وبرخی از این شرائط اثر تعیین کننده در سرنوشت آب نازل
بوسیله بارندگی را دارند. مهمترین آنها عوامل زیر میباشد .

داده های زمین شناسی و توپوگرافی

الف - جنس سنگها

مطالعات حاشیه شمالی تسالی نشان دهنده صریح نقشی است که لیتوژی بهده دارد . یادآور میشویم که در این
منطقه يك توالی توده های کارستیکی وتپه های شیبستی مشاهده میشود. در روی قسمت شیبستی میزان نفوذ از بارندگی تقریباً
صفر میباشد. در صورتیکه میزان نفوذ در نواحی کارستی از ۵۰ درصد تجاوز مینماید .

ب - وضعیت سطح زمین

در این قسمت باید شکستگی سنگها، درجه تجزیه شدگی آنها، وجود یا عدم وجود خاک تشکیل شده از مواد

تجزیه مورد توجه قرار گیرد. برای مثال بخشی از توده‌های مرمری در تسالی غربی در بعضی نواحی بوسیله خاک قرمز پوشیده شده‌اند و در نتیجه میزان در آنها بطور محسوسی نسبت به و تبخیر کم گردیده است.

ج - شیب توپوگرافی

در شرایط سطحی مساوی در مواقعی که ارتفاعات بریدگی داشته و آبریزهای پرشیبی را ایجاد کرده باشند میزان جریان سطحی زیادتر میگردد.

جریان آب در سطح زمین

الف - رودخانه‌ها

در اینجا منظور آب نهرها میباشد که بیکدیگر پیوسته و تشکیل یک شبکه هیدروگرافیک منظمی را میدهند. تعیین حجم آب جاری بطریق کلاسیک از طریق اندازه گیریها و یا مشاهدات زیاد و یادآوری سطح آب در ایستگاههای اندازه گیری انجام گرفته است

قرابت دوسری اندازه گیری امکان میدهد که منحنی $Q(t)$ را رسم نموده و در هر یک از ایستگاههای اندازه گیری مقدار آب جاری را بر مبنای زمان بدست آورد.

ایستگاههای اندازه گیری بطور سیستماتیک در دهانه رودخانه در منطقه کوهپایه ایجاد شده‌اند یعنی درست در قسمت بالای منطقه‌ایکه دارای بیشترین نفوذ را میباشد.

در روی رودخانه‌های پراهمیت چند نقطه اندازه گیری اضافی انتخاب گردیده است. مثلاً برای مطالعه پینیو از ۱۰ ایستگاه استفاده شده که ۵ ایستگاه آب مجهز به لیمنوگراف میباشد.

ب - چشمه‌ها

آبدهی چشمه‌های مهم بطور دوره‌ای اندازه گیری شده است. در تعبیر نتایج، منابع آب چشمه‌ها مورد توجه قرار گرفته در حقیقت برخی از چشمه‌ها از سفره آبرفتی دشت تغذیه میگردند بنابراین آنها چشمه‌های خروجی *Exutoires* هستند. در صورتیکه آب اغلب چشمه‌هاییکه در حاشیه دشت قرار گرفته‌اند از منابع خارج از سفره سرچشمه میگیرند.

جریان در زیر زمین

مطالعه سفره اهمیت خاصی را دارا میباشد. برای اینکه آبهای نفوذی در آن جای میگیرد و ضمناً منبع ذخیره‌ایست که آب مورد نیاز کشاورزی از آن برداشت میشود.

الف - مشخصات ژئومتری

مطالعه دقیق زمین شناسی اطراف حوزه امکان داد که حدود کناری سفره را تعیین نمایم برای شناخت ضخامت آن ابتدا اقدام به یک سلسله سندانهای الکتریکی گردید و نتایج حاصله با توجه به شناسائی استراتیگرافی و تکتونیک منطقه تعبیر و تفسیر گردید.

ب - عوامل هیدرودینامیک

آزمایشات پمپاژ مقدار عوامل هیدرودینامیکی را در نقاط آزمایش بدست داد. با استفاده از اندازه گیریهای ژئو فیزیک و مقاطع سنداها، مقاطع لیتولوژی، مقاومت، و ثبت گاما. مقادیر فوق در تمام منطقه عمومیت داده شد.

ج - داده‌های پیزومتریک

در اندازه گیریهای سطح پیزومتریک دقت خاصی بکار برده شد مدت ۱۸ ماه در حدود ۲۰۰ نقطه اندازه گیری آب بعمل آمد که تعداد زیادی از آن بطور هفتگی بوده است.

مجموعه داده‌های فوق در شناخت جریان آب در سفره و تبادل آن با محیط خارج مورد استفاده قرار گرفت.

۲ - ۲ تشریح و تعمیم اطلاعات

هیدرولوژی سطحی:

دشت محدود آن بنواحی کوچکتري تقسیم شده‌اند که در آنها وضع بارندگی و عوامل جریان سطحی تقریباً یکسان میباشد. بر مبنای داده‌های اندازه گیری شده در هر ناحیه یک بیلان آب سطحی تهیه گردیده است از دستگاههای

مغایوتی برای تبدیل داده‌های خام به عامل قابل استفاده در بیلان استفاده شده است .

الف - تعمیم داده‌ها

برنامه‌های محاسبات اتوماتیک برای تبدیل انداز گیزیهای نقطه‌ای به داده‌های ناحیه‌ای در طول زمان تهیه شده است

- نزولات اندازه‌گیری شده در مرحله اول متوسط ماهیانه در هر ایستگاه و در مرحله دوم به بارندگی متوسط در حوزه آبریز تبدیل شده اند برای محاسبات از مدت‌تیسر استفاده شده است .

- بر مبنای اندازه‌گیریها و بررسی‌های لیمینیمتری، آبدهی روزانه و ماهانه رودخانه و چشمه‌های بزرگ محاسبه گردید. مقادیر بدست آمده بعداً برای تهیه بیلان آب بکار میرود.
ب - نفوذ مستقیم باران

مقدار نفوذ پتانسیل بر مبنای زمان در نواحی مختلف دشت بوسیله مدل محاسباتی تعیین گردیده در این مدل از بارندگی، تعریق و تبخیر پتانسیل و ظرفیت نگاهداری پوشش سطحی زمین استفاده شده است. آب‌هاییکه در نزدیکی سطح زمین انباشته شده، یا تبخیر میشوند و یا در صورت امکان بقسمت عمیق‌تر نفوذ نموده و بسفره آب میرسند و این بستگی به سه عامل فوق دارد.

نفوذ یا زهکشی رودخانه‌ها

قسمتهای کوتاهی از رودخانه را انتخاب مینماییم بطوریکه بتوانیم بوسیله معادله خطی مقدار کم یا زیاد شدن دبی را محاسبه کنیم.

میزان جریان هر قسمت امکان میدهد میزان آب نفوذی و یاز هکشی شده را در هر کیلومتر طول بدست آوریم یا ازدیاد دفنات اندازه‌گیری تغییرات و انجام این اندازه‌گیریها در شرایط متفاوت جریان، ارقام محاسبه شده دقیق‌تر خواهند بود.

جریان و نفوذ در حواشی

در آبریزهای مربوط به دشت که دارای قابلیت نفوذ کم میباشد نفوذ بسیار کم است ولی تقریباً تمام آب‌هاییکه جریان دارند در کوهپایه‌ها نفوذ مینمایند. این مقدار آب بوسیله مدلی محاسبه گردیده که در آن میزان بارندگی، تعریق و تبخیر و سطح نفوذ منظور شده است.

این مدلها در حوزه‌های انتخابی که در آنها نقطه اندازه‌گیری وجود دارد پیاده شده است. برعکس در ارتفاعات کارستیکی جریان آب بطور استثنائی دیده میشود و میزان نفوذ از طریق مقایسه با قسمتهای محاسبه میگردد که در آنها امکان اندازه‌گیری آبهای خروجی وجود دارد.

جریانهای زیرزمینی

جریان در سفره آب زیر زمینی بوسیله مدل ریاضی سفره‌ها از نوع کلاسیک محاسبه گردیده در این مدل معادلات هیدرودینامیک در محیط متخلخل از طریق دیفرانسیلی و بکمک ارقام زمان و حجم حل گردیده اند.

ارتباط بین مدل آب سطحی و مدل هیدروژئولوژی

از جمله شرایط محیط داده شده بمدل سفره آب زیر زمینی، دبی نفوذی و دبی آب ظاهر شده میباشد که هر یک از این دو عامل بوسیله بیلان آبهای سطحی قابل تخمین میباشد.

الف- در مناطقی که بیشتر عمل نفوذ انجام میگیرد مانند محل گسترش رودخانه‌ها و کوهپایه‌ها، سطح آزاد سفره بدون تردید در زیر سطح توپوگرافی قرار میگیرد بنابراین آب نفوذی در قسمت غیر اشباع زمین پایین میرود و یک قسمت تقریباً عمودی را طی مینماید در این حالت دبی نفوذی بستگی به آب سطحی داشته و مستقل از حرکت سفره آب زیر زمینی میباشد بدین جهت این مقدار بعنوان آب تزریقی در مدل سفره آب زیر زمینی وارد میگردد. نوسانات آن در طول زمان، وضع آب سطحی را نشان میدهد.

با توجه باینکه سطح حوزه در حدود ۱۰۰۰۰ کیلومتر مربع بوده و ارتفاع آن از ۵۰ متر تا ۳۰۰۰ متر تغییر مینماید بنا بر این تغییرات فصلی آبهای تزریقی در نقاط مختلف سفره متفاوت میباشد. عملاً مجبور شدیم معادله $Q(t)$ برای نشان دادن تغییرات دبی نفوذی در سفره بکار بریم که هر معادله با توجه به یک رودخانه اصلی و یا جریان آب یک منطقه حاشیه‌ای نوشته شده است.

نفوذ مستقیم باران بسفره زیرزمینی نیز بصورت آب تزریقی منظور شده است. با توجه به حالت سفره در هر شبکه مدل و در هر موقعی از مقایسه این مقدار آب تزریقی میتواند دونقش داشته باشد یا: بعنوان عامل مؤثر در تغذیه سفره آب زیرزمینی پذیرفته میشود و یا اگر سطح پیزومتر تا حد سطح زمین بالا آمد در این صورت تمام یا قسمتی از آب تزریقی خارج میگردد و بصورت زهکشی در میآید که بعداً در مورد آن بحث مینمائیم.

ب - ظاهر شدن مجدد آب

در یک ناحیه بزرگی از دشت بروی آب‌رفتهای دانه درشت آب‌رفتهای دانه ریز قرار گرفته‌اند که در آنها بیشتر مواد سیلتی و سیلت و رس دیده میشود. میزان قابلیت نفوذ این پوشش (حتی اگر کم ضخامت باشد) کافی خواهد بود تا در تبادل آب بین سفره زیرین و قسمت سطحی حالت تعیین‌کننده داشته باشد در قسمتهایی که سفره آرتزین میباشد. آبهای جاری از پوشش سطحی بطرف بالا نفوذ میکنند. بدین طریق یا چشمه‌ها را تغذیه مینماید یا بصورت نفوذی بخارج راه یافته در گودالهای زهکشی جمع میگردند.

مقدار آب فوق بعنوان وردی در بیلان آب سطحی منظور میگردد. در مدل سفره آب زیرزمینی این مقدار آب بعنوان آب خروجی منظور شده و بطور اتوماتیک از طریق قانون داری محاسبه میشود.

۲ - ۳ آزمایش صحت

هریک از عوامل فیزیکی مانند آبهای جاری، آبهای نفوذی، وضع جریان و ذخیره در سفره آب زیرزمینی و غیره بوسیله مقادیر متغیر در زمان و بعد مشخص شده‌اند این متغیرها بوسیله قوانین هیدرودینامیکی بهم مربوط گردیده‌اند در مدل‌های جریان آب سطحی، این قوانین بوسیله معادلات رابط متغیرها بیان گردیده‌اند.

بعضی از مقادیر مشخص‌کننده مختصات زمین و یا زیر زمین بصورت پارامترهایی در معادلات نشان داده شده‌اند از آنجمله میتوان: قابلیت هدایت تشکیلات سفره آب زیرزمینی یا ضخامت مقدار آب جذب شده و نگاهداری شده بوسیله خاک در ابتدای یک فصل مرطوب را نامبرد.

طرق دقیقی که در بررسی‌ها بکار رفته باعث گردید متغیرها و پارامترها بطور مشخصی شناخته شوند. هر یک از مقادیر مورد نظر، در نقاط پراکنده و زمانهای غیر مداوم اندازه گیری شده‌اند بر بنای داده‌های نقطه‌ای مقادیر متوسط محاسبه گردیده‌اند. این مقادیر در بعضی از موقعیتهای زمانی و یا مکانی در مدل بکار رفته‌اند.

با وجود این، یک سری نارسائیهای در شناخت کمی حامل‌های تعیین‌کننده میزان تغذیه سفره یا جریان آن بوجود آمده و همچنین امکان دارد اختلافاتی در سیستم داده‌هایی که به مدل هیدروئولوژیکی وارد شده وجود داشته باشد. تطبیق تغییرات سفره در مدل در یک دوره معین با تغییراتی که اندازه گیری‌های روی زمین در همان دوره نشان میدهد بما امکان میدهد تا میزان صحت داده‌ها را بررسی نموده و اطمینان حاصل نمائیم که این تغییرات با حقیقت بسیار نزدیک میباشد.

عملاً بسیار کم اتفاق میافتد که عمل تشابهی بطور دلخواه انجام یابد. بخصوص در مناطقی مانند تسالی که عوامل طبیعی که باید در مدل ساخته شوند پیچیده باشند.

بطور کلی مشابتهای اولیه یک اختلاف با داده‌های واقعی را نشان میدهد و لازم است مدل تنظیم گردد. در این صورت باید کلیه داده‌هایی که در مشخص نمودن عوامل مختلف مورد مطالعه دخالت دارند مورد توجه قرار گیرند. ابتدا باید مقادیر اولیه مشکوک که به متغیرها و پارامترها داده شده کنار گذاشته شوند سپس بتدریج اقدام به اصلاح مقادیر مورد اختلاف میگردد و این عمل آنقدر ادامه مییابد تا زمانی که اختلاف موجود بین اندازه گیریها و نتایج بدست آمده از محاسبات بحد اقل برسد.

آبیاری کوزه‌های

تحقیق در صرفه جوئی مصرف آب و کاربرد کوزه‌های سفالین برای ایجاد فضای سبز و کشت درختان مثمر و غیر مثمر در مناطق خشک کویر

پرویز مهدیزاده

رئیس مؤسسه تحقیقات جنگلها و مراتع

در انجام این تحقیق آقایان جعفر ملکوتی، عبدالحسین ایل سعادت‌مند، اسمعیل رهبر و محمد علیزاده در پیاده کردن، اندازه‌گیری و محاسبات همکاری داشته‌اند که از همه آنها سپاسگزاری میشود.

مقدمه :

بررسی بیلان آب کشور نشان میدهد، به‌رغم اینکه همه آب موجود نیز مهار شود معینا این آب برای مصارف کشاورزی، شهری صنعتی کافی نیست و استفاده از آن برای ایجاد جنگل و فضای سبز در مناطق خشک کشور امکان پذیر نخواهد.

افزایش جمعیت کشور و انتقال نیروی کار از یک بخش اقتصادی به بخش دیگر عبارت دیگر انتقال نیروی کار از بخش کشاورزی به بخش صنعتی و سپس به بخش خدمات موجب میشود که جمعیت بیشتری در شهرها و مراکز صنعتی متمرکز شوند. به این ترتیب آلودگی محیط زیست بخصوص آلودگی هوا از یک جهت و از جهت دیگر ایجاد تفرجگاههایی برای کسانی که در این مراکز بکار اشتغال دارند لازم می‌آورد علاوه بر اینکه برای ایجاد فضای سبز از گونه‌های درختی مقاوم بخشکی استفاده شود روشهایی نیز یافت شود تا با استفاده از علوم و فنون مربوط حداکثر صرفه‌جوئی در مصرف آب بعمل آید.

در حال حاضر در مناطقی مانند اطراف تهران جنگلکاری شده و نسبت به ایجاد فضای سبز اقدام بعمل آمده است. برای تأمین آب مورد نیاز درختانی که در این جنگلکاریها کشت شده از منابع آب حاصل از سدهای امیر کبیر و یا سد شهناز پهلوئی استفاده میشود و سالانه بطور متوسط برای هر یک هکتار از این جنگلکاریها پنجهزار متر مکعب آب مصرف می‌کنند. در اطراف سایر شهرهای بزرگ ایران ایجاد شده نیز کم و بیش میزان مصرف آب در همین حدود است باین ترتیب ملاحظه میشود که ادامه آبیاری و همچنین توسعه این جنگلکاریها که یک ضرورت مسلم است امکان پذیر نخواهد بود. در رفع این مشکل تحقیقات همه‌جانبه‌ای بزیای یافتن گونه‌های درختی و بوته‌ای مقاوم بخشکی صورت گرفته است تا در مناطقی که امکان جنگلکاری و ایجاد فضای سبز میسر است از این گونه‌ها استفاده شود. در مناطقی که میزان بارندگی و پراکنش آن در فصول مختلف نسبتاً مناسب است تحقیقات دامنه‌داری برای استفاده از روش‌هایی مانند استفاده از مالچ نفتی و یا نایلونی در دست اقدام است تا باین ترتیب از آبیاری و مصرف آب جلوگیری بعمل آید. ولی جنگلکاری و ایجاد فضای سبز در بسیاری از مناطق خشک کشور که میزان بارندگی بسیار اندک و فصل بارش نامناسب است فقط با استفاده از گونه‌های مقاوم و آبیاری امکان پذیر خواهد بود ولی محدودیت منابع آب موجود لازم می‌آورد که روش‌های مناسبی برای صرفه‌جوئی در مصرف آب بکار گرفته شود و ترتیبی اتخاذ شود تا با حداقل هزینه حد اکثر

بازده امکان پذیر گردد.

با توجه به این هدف و با استفاده از یک روش علمی که چند قرن پیش توسط اهالی یزد وارد کان در مورد کشت برخی بوته‌ها و صیفی بکار برده می‌شده تحقیقاتی از شش سال پیش در مؤسسه تحقیقات جنگلها و مراتع شروع شده قسمتی از این تحقیقات که بر اساس استفاده از کوزه سفالی برای کشت نباتات بنیان گذاشته شده است منجر به یافتن روشهایی شده که برای کشت درختان مناسب میباشد. در این تحقیقات که در چند منطقه خشک کشور صورت گرفته است تکنیک و استفاده از این روش و همچنین سازگاری برخی گونه‌های درختی مثمر و غیر مثمر تحت بررسی قرار گرفته است. در زیر به روش کار و نتایج تحقیقات بدست آمده می‌پردازد و امید است با استفاده از این روش که بر اساس تجربیات مردم آگاه منطقه‌ای از حاشیه کویر ایران بنیان گذاشته شده است بتوان در سرسبز کردن بخش مهمی از کشور توفیق حاصل نمود.

سابقه:

سابقه تحقیق در صرفه‌جویی مصرف آب برای کشاورزی و ایجاد فضای سبز در مناطق خشک و نیمه خشک آفریقا، آسیا و حتی در آمریکا و استرالیا به بیش از دو قرن می‌رسد. نتیجه برخی از این مطالعات بصورت نشریات علمی منتشر شده از جمله Everani و همکاران (۱۹۷۱) در تحقیقاتی که در مدت بیست سال در صحرائ Negev انجام دادند روش‌هایی مانند استفاده از بانکت و تراس و تمرکز آب و ذخیره آن در خاک را برای کشت گیاهان مناسب تشخیص دادند.

استفاده از بانکت و تراس در برخی از نقاط ایران از چند سال پیش در کشور ما معمول گردیده ولی این اقدامات بر پایه علمی مستقر نبوده است از چند سال پیش مؤسسه تحقیقات جنگلها و مراتع با توجه به نوع خاک و میزان و پراکنش بارندگی در نقاط مختلف اکولوژیک کشور روش‌های مختلف ایجاد بانکت و ذخیره آب و همچنین جلوگیری از ایجاد سیل را تحت بررسی قرار داده است که نتایج بدست آمده بتدریج چاپ و در اختیار واحد های اجرایی و علاقمندان قرار می‌گیرد.

تحقیق در استفاده از هرز آب در مناطق خشک کشور توسط پژوهندگان مؤسسه تحقیقات جنگلها و مراتع در دست اقدام است و نتایج بدست آمده می‌تواند در مناطقی که ضریب هرز آب زیاد است مورد استفاده قرار گیرد (کوثر و همکاران ۲۵۳۲).

استفاده از ظروف سفالین برای صرفه‌جویی و تأمین آب برای کشت بوته‌ها و نباتات یکساله در ایران سابقه‌ای در حدود یک هزار سال دارد و بنظر میرسد قرن‌ها پیش از این روش در شهرهای حاشیه کویر استفاده زیادی می‌کرده‌اند برخی از سالمندان شهر های اردکان و یزد اظهار میدارند تا پنجاه سال پیش نیز بطور محدود از این روش استفاده می‌شده است.

هدف: در این بررسی نیل به هدف‌های زیر مورد نظر است:

- ۱ - تحقیق در یافتن روش‌های علمی استفاده از کوزه در صرفه‌جویی مصرف آب بمنظور کشت درختان مثمر و غیر مثمر.
- ۲ - تحقیق در سازگاری گونه‌های درختی مثمر و غیر مثمر سازگار با شرایط سخت اقلیمی در مناطق مختلف اکولوژیکی.

موقعیت و مشخصات محل‌های مورد بررسی:

بمنظور یافتن سازگاری گونه‌های مختلف و بررسی روش کار در شرایط مختلف آب و هوایی سه منطقه بشرح زیر برای انجام آزمایشها انتخاب شده است:

منطقه ۱ - زرند ساوه:

محل مورد بررسی در کنار جاده تهران - ساوه و در بیست و نه کیلومتری ساوه انتخاب شده است. بافت خاک

در این محل اکثراً شنی و میزان آن ۸/۵ - ۷/۵ است. عصاره اشباع خاک حداکثر ۲ میلی موز بر سانتیمتر و میزان کربنات کلسیم آن به حد اکثر ۴۴ درصد میرسد.

مشخصات اقلیمی این منطقه به شرح زیر است :

ارتفاع از سطح دریا	۱۳۶۰ متر
طول جغرافیائی	۵۰ درجه ۱۰ دقیقه
عرض جغرافیائی	۳۵ درجه ۱۰ دقیقه
میانگین سالانه دما	۱۷/۵ درجه سانتیگراد
میانگین حداکثر دما	۳۸/۱ درجه سانتیگراد
میانگین حداقل دما	صفر درجه سانتیگراد
حداقل مطلق در ۵ سال	۱۳/۵ - درجه سانتیگراد
میانگین بارندگی سالانه	۱۷۱ میلیمتر
ضریب خشکی بیولوژیکی	۱۷۶ × روز در سال

این منطقه بر اساس تقسیم بندی گوسن اقلیم مدیترانه ای گرم و خشک طبقه بندی می شود.

منطقه ۲ - سبزوار :

محل مورد بررسی در حارت آباد واقع شده است. این محل دریا زده کیلومتری جنوب سبزوار قرار دارد. بافت خاک در این ناحیه عموماً شنی و آن ۸ - ۷/۵ است. هدایت الکتریکی عصاره اشباع خاک ۹ میلی موز بر سانتیمتر و میزان کربنات کلسیم آن حداکثر ۱۷/۵ درصد است. مشخصات اقلیمی منطقه سبزوار به شرح زیر است :

ارتفاع از سطح دریا	۹۳۰ متر
طول جغرافیائی	۵۷ درجه ۴۰ دقیقه
عرض جغرافیائی	۳۶ درجه ۱۳ دقیقه
میانگین سالانه دما	۱۶/۴ درجه سانتیگراد
میانگین حداقل دما	۳/۱ درجه سانتیگراد
حداقل مطلق در ۵ سال	۱۶/۷ - درجه سانتیگراد
میانگین باران سالانه	۱۴۴/۶ میلیمتر
ضریب خشکی بیولوژیکی	۳۲۷ × روز در سال

این منطقه بر اساس طبقه بندی گوسن اقلیم نیم بیابانی خفیف طبقه بندی میشود.

منطقه ۳ - بندرعباس :

منطقه مورد بررسی سد خاکی اطراف فرودگاه بندرعباس بطول ۲۴ کیلومتر میباشد این « دیواره » مانند حلقه ای فرودگاه را دربر میگیرد و در سال ۲۵۲۹ بمنظور حفاظت فرودگاه از هجوم شن های روان ایجاد شده در حالی که بعداً معلوم گردیده که این سد خود یک منبع ریگ روان است و بادهای شدید موجب جدا شدن ذرات شن و خاک از این « دیواره » شده و اشکالاتی برای پرواز هواپیما ها به وجود می آورد. علیهذا از سال ۲۵۳۱ تحقیق بمنظور تثبیت بیولوژیک این سد خاکی شروع شده (قبلاً در نظر بود که بامالچ پاشی مکرر و سالانه نسبت به تثبیت شیمیائی این سد اقدام شود ولی باتوجه باینکه این کار عملی و اقتصادی نبود تحقیق به منظور تثبیت بیولوژیک آن صورت گرفته است) محل اجرای این طرح در ۹ کیلومتری شمال شرقی بندرعباس قرار دارد مشخصات اقلیمی آن به شرح زیر است :

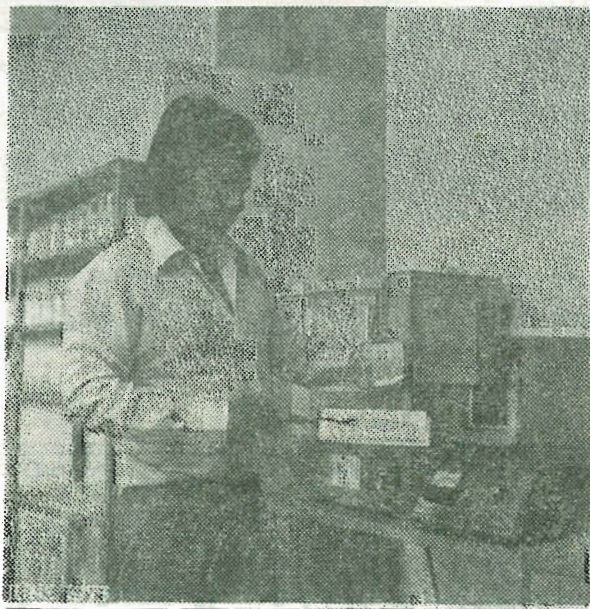
ارتفاع از سطح دریا	۹ متر
طول جغرافیائی	۵۶ درجه ۱۷ دقیقه
عرض جغرافیائی	۲۷ درجه ۱۱ دقیقه

۲۷/۴ درجه سانتیگراد	میانگین سالانه دما
۳۸/۴ درجه سانتیگراد	میانگین حد اکثر دما
۱۳/۴ درجه سانتیگراد	میانگین حد اقل دما
۷/۰ + درجه سانتیگراد	حداکثر مطلق در ۵ سال
۹۶/۷ میلیمتر	میانگین بارندگی سالانه
۲۵۰ × روز درسال	ضریب خشکی بیولوژیکی
	بر اساس تقسیم بندی گوسن این منطقه اقلیم «نیم بیابانی شدید» طبقه بندی میشود.

روش بررسی :

الف : تحقیقات آزمایشگاهی

بمنظور یافتن ترکیب لازم از رس، شن و نمکها برای ساختن گل کوزه از نقاط مختلف که صنعت ساخت کوزه متداول است نمونه هائی تهیه و میزان نفوذ آب به خارج از کوزه با غشاء هائی که به ضخامت ۱۰ میلیمتر و طول ۲۰۰ و عرض ۱۰۰ میلیمتر تهیه شده و در کوره آزمایشگاهی در حرارت ۵۰۰ درجه سانتیگراد پخته شده است میسر گردیده است. برای انجام تحقیقات استفاده از کوزه در کشت گیاهان بهترین مخلوط ۵۵ درصد رس، ۳۰ درصد سیلت و حدود ۱۴ درصد شن ۱۹ درصد نمکهای محلول تعیین گردیده است.



عکس شماره ۱ - این عکس نمونه غشاء تهیه شده و نحوه پخت در آزمایشگاه را نشان میدهد
ب : آزمایشهای صحرائی :

۱- زرنند ساوه

این محل در يك کانال باد قرار دارد و «شنهای نیمه روان» از این محل عبور کرده و در روستاهای ناحیه زرنند ساوه پراکنده میشود و به این ترتیب موجبات از بین رفتن مزارع، قنوات، خانههای مسکونی فراهم میشود، با توجه باینکه هدف از این تحقیق بررسی در صرفه جوئی در مصرف آب و سازگاری گونه های درختی و درختچه ای بود بطور کلی در نظر بود که با ایجاد فضای سبز راه عبور شنهای روان در این کانال محدود شود و يك مرتع مشجر به وجود آید که در نتیجه آن يك طبقه از تاج درختان (آشکوب زیرین) بعنوان بادشکن و ایجاد فضای سبز و تولید چوب برای مصارف محلی فراهم شود و در طبقه زیرین (آشکوب زیرین) يك مرتع بوجود آید تا مالا مورد استفاده اهالی قرار گیرد.

برای نیل به این هدف گونه های زیر انتخاب و کشت شده است :

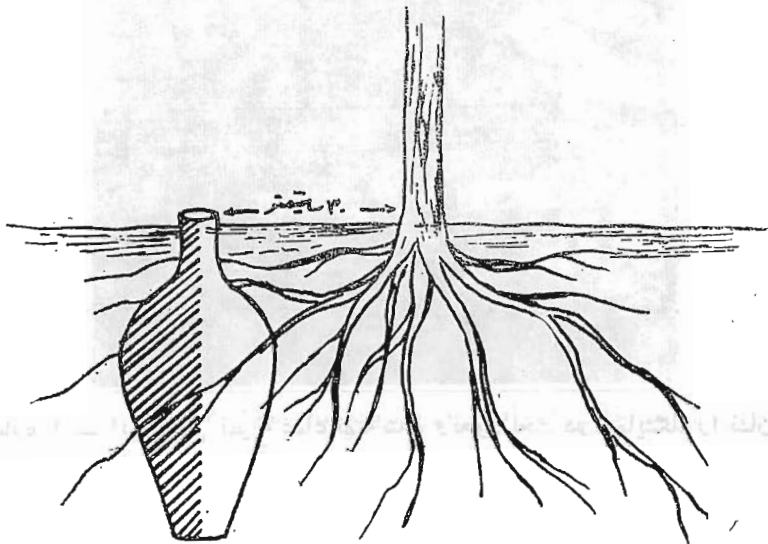
Eleagnus angustifolia	۱- سنجد
Fraxinus rotundifolia	۲- زبان گنجشک
Robinia pseudoacacia	۳- افاقیا
Cupressus arizonica	۴- سرو نقره ای
Cercis siliquastrum	۵- ارغوان
Morus alba	۶- توت
Vitis vinifera	۷- مو
Atriplex canescence	۸- اتریپلکس

گونه آخری برای استفاده دام و ایجاد «آشکوب» زیرین، کشت گردیده است.

عمق گودهایی که برای کشت تهیه گردیده بود ۸۰ سانتیمتر و قطر آن ۵۰ سانتیمتر انتخاب شده بود فاصله کشت ۴ × ۴ متر در نظر گرفته شده است. به منظور جلوگیری از پیچیدن ریشه به دور کوزه ها که در اثر خاصیت هیدروتروپسم ریشه به وجود می آید قسمتی از سطح خارجی کوزه ها که در مجاور ریشه گیاه قرار نمیگیرند قیر اندود شده و منطقه نفوذ آب به خاک مجاور ریشه به نحوی در نظر گرفته شده تا میانگین آبی که نفوذ می کند حداکثر از ۲۴۰ میلی لیتر در بیست و چهار ساعت تجاوز ننماید.

این کوزه ها به ظرفیت ده لیتر تهیه و در موقع کاشت با فاصله ۳۰ سانتیمتر از ریشه گیاه به نحوی در زمین قرار داده شده تا دهانه کوزه ها به مجازات سطح خاک قرار گیرند،

کشت نهالها در آذرماه ۲۵۲۹ انجام شده پس از کشت کوزه ها از آب پر شده و درب آنها با ورقه نایلونی به طول و عرض ۱۵ سانتیمتر مسدود گردیده است، در این آزمایش از طرح آماری (Split plots) با چهار تکرار استفاده شده که در آن تیمارهای اصلی کشت با کوزه و بدون کوزه و تیمارهای فرعی آن را گونه های مختلف تشکیل داده است،



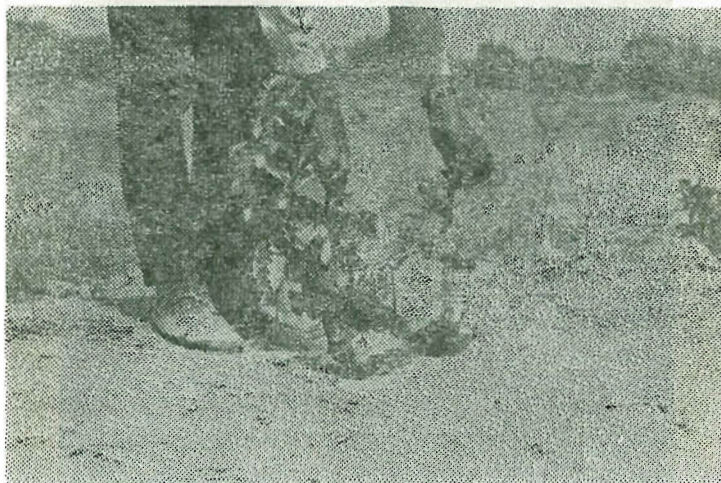
شکل ۲- در این شکل نحوه قرار دادن کوزه در خاک و در کنار گیاه نشان داده شده

داده شده

در این بررسی فقط در سال اول هر دو ماه یکبار کوزه ها از آب پر شده است و بطور کلی جمعاً چهار بار کوزه ها از آب پر شده است. در سالهای بعد فقط سعی شده در کوزه ها کاملاً بسته باشد و در اطراف نهالها پس از هر بارندگی عمل سله کفی انجام شود.

۲- سبزوآر:

برای انجام این تحقیق قبلا در اسفندماه سال ۲۵۲۹ يك «پیش آزمایش» بعمل آمده و چون نتایج مقدماتی حاصل رضایتبخش بوده در اسفندماه سال ۲۵۳۰ آزمایش اصلی پیاده شده است. در محل مورد بررسی قبلا گودهایی به عمق ۸۰ سانتیمتر و قطر پنجاه سانتیمتر به فاصله ۴ × ۴ متر حفر و در این گودها قلمه‌های دارمو بدون ریشه مو *Vitis vinifera* کشت شده است. در کنار هر يك از قلمه‌ها يك كوزه سفالی ده لیتری که تهیه شده بود قرار داده شده است. بمنظور تنظیم جریان نفوذ آب تمام سطح خارجی كوزه به استثناء يك نوار به عرض سه سانتیمتر که از سر تا بن كوزه ادامه داشت با قیر اندود و اینزوله شده است در این بررسی از طرح آماری (Split plots) استفاده شده است که در آن تیمارهای اصلی قلمه ریشه دار و بدون ریشه و تیمارهای فرعی زمان پر کردن كوزه‌ها يك هفته یکبار، دو هفته یکبار، سه هفته یکبار و چهار هفته یکبار و شاهد تعیین شده است



عکس شماره ۳- در این عکس يك كوزه سفالی که در کنار يك قلمه ریشه دار مو قرار داده شده شش ماه پس از کشت نشان داده شده. در این محل دهانه كوزه‌ها قدری بالاتر از خاک قرار گرفته است تا اثر عبور و مرور رجا نداران در شکسته شدن دهانه كوزه‌ها بررسی شود

۳- بندرعباس:

در این محل قبلا در اردیبهشت ماه ۲۵۳۱ يك پیش آزمایش انجام شده و چون نتایج مقدماتی بدست آمده رضایت بخش بوده است آزمایش اصلی در آذرماه همان سال پیاده شده است. در این آزمایش گودهایی به عمق ۸۰ سانتیمتر و قطر ۵۰ سانتیمتر روی سدخاکی ایجاد شده حفر و گونه‌های زیر که در گلدانهای پلاستیکی کشت شده بود در این گودها کشت شده است: (فاصله گودها ۲ × ۲ متر است)

<i>Parkinsonia aculeata</i>	درمان عقرب
<i>Acacia arabica</i>	کرت
<i>Prosopis juliflora</i>	سمن
<i>Ziziphus spinachristi</i>	کنار
<i>Salvadora pdrsicca</i>	چوچ

طرح آماری که در این تحقیق استفاده شده بلوکهای کامل تصادفی بود که در پنج تکرار و پنج تیمار انجام شده است

نتایج بدست آمده:

زرنده ساوه: آمار مرگ و میر و رشد سالانه در آخر فصل رویش هر سال تهیه و تجزیه و تحلیل آماری شده است. از طرفی با توجه به اینکه میزان مرگ و میر در گونه‌های سر و نقره‌ای، موآرغون زیاد بود و تعدا لازم برای تجزیه و تحلیل

۱ - اثر

نقش عمده
افزایش
نهالها
۷۰،۶۰،۸

۲ - اثر

گونه
مورد



شکل شماره ۴ - قسمتی از سد خاکی ایجاد شده در اطراف فرودگاه بندرعباس، یک کوزه سفالی که در خاک قرار داده شده و یک گلدان پلاستیکی شامل یک نهال که سه ماه از کشت آن در گلدان میگذرد نشان میدهد. در وقت کشت هر نهال گلدان پلاستیکی جدا میشود و نهال با خاک گلدان در کنار کوزه کشت میشود

آماري موجود نبود علیهذا از آزمایش حذف و در تجزیه و تحلیل آماری وارد نشد در مورد بقیه گونهها میتوان نتایج را به شرح زیر خلاصه کرد :

شکل

۳ -

گونه	درصدموفقیت کشت با کوزه	درصدموفقیت کشت بدون کوزه	اختلاف درصد موفقیت
کنترل گونه	۷۲/۸	۷۰/۷	۲/۱
بالغ کنترل	۹۳/۵	۸۴/۹	۸/۶
قرار	۷۰/۶	۶۳/۶	۷/۰
حداقل درصد	۶۴/۷	۵۸/۳	۶/۴
یکبار	۵۶/۸	۴۵/۱	۱۱/۷
بدون	۷۱/۷	۶۴/۵	۷/۳

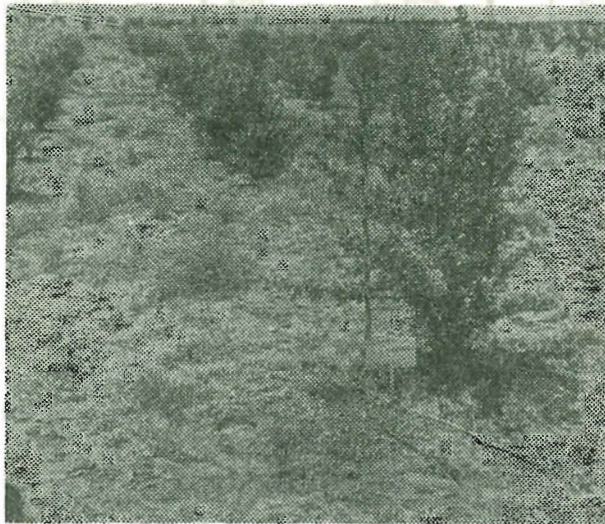
جدول ۱ مقایسه میانگین درصدموفقیت گونههای مورد بررسی طی چهار سال اجرای طرح در زرد ساوه

۱- اثر کاربرد کوزه در استقرار نهالها:

با توجه به وضع فیزیکی خاک که شنی است میزان تبخیر از خاک ناچیز است کاپیلاریته در تبخیر از سطح خاک نقش عمده‌ای ندارد در مجموع و بطور میانگین استفاده از کوزه در این محل حدود $7/2$ درصد میزان استقرار نهالها را افزایش داده است و این افزایش در سال اول که کوزه‌ها از آب پر شده اند از نظر آماری معنی‌دار بوده است. بطور کلی استقرار نهالها در سال اول بطور میانگین 11 درصد بیش از قطعه بدون کوزه بوده است این برتری در سالهای دوم الی چهارم به ترتیب $7,6,8$ درصد بوده است

۲- اثر کاربرد کوزه روی گونه‌های مختلف:

سازگاری گونه‌های مختلف تحت بررسی با کاربرد کوزه همانطوریکه انتظار میرفت یکسان نبوده است از جمله گونه توت که از کلیه گونه‌های تحت بررسی نیاز بیشتری به آب دارد در کشت با کوزه $11/7$ درصد بیشتر از کنترل و در مورد سایر گونه‌ها این برتری در سنجد $8/6$ درصد، در آترپلکس 7 و در اقا قیا $2/1$ درصد بوده است.



شکل شماره ۵ - در این عکس رشد و موفقیت گونه سنجد را با کاربرد کوزه سفالی پس از سه سال از زنده‌ساز نشان میدهد

۳- اثر کوزه در افزایش رشد گونه‌ها

بطور کلی میزان رشد گونه‌ها در روش کشت با کوزه طی چهار سال 18 درصد بیش از رشد گونه‌های کشت شده در کنترل (کشت بدون کوزه) بوده و این افزایش با 31 درصد در سال اول از نظر آماری کاملاً معنی‌دار بوده است. در مورد گونه توت که نسبت به کم‌آبی از دیگر گونه‌ها حساستر است افزایش رشد با کوزه با مقایسه با کنترل به بیش از $54/8$ درصد بالغ میشود. افزایش رشد گونه‌های آترپلکس با $44/9$ درصد سنجد با $9/4$ درصد، زبان گنجشک با $3/7$ درصد بیش از کنترل (کشت بدون کوزه) بوده و در ردیفهای بعدی قرار دارند.

سبزواری: آمار مرگ و میر نهالها و رشد سالانه نهالها در آخر هر فصل رویش تهیه و تحت تجزیه و تحلیل آماری قرار گرفته است.

بطوریکه از نمودارها نیز برمیآید موفقیت و استقرار نهالهای ریشه‌دار در کلیه تیمارهای آبیاری کوزه‌ای بون حداقل $7/6$ و حداکثر $21/7$ درصد و بیش از قلمه‌های بدون ریشه بوده است ضمناً موفقیت آبیاری هر هفته یکبار $43/3$ درصد بیش از کنترل (بدون کوزه و بدون آبیاری) برتری موفقیت و استقرار سایر تیمارها به ترتیب دو هفته یکبار و سه هفته یکبار $18/3$ درصد و چهار هفته یکبار $10/8$ درصد است این اختلافها از نظر آماری نیز تأیید شده و معنی‌دار است. از نظر رشد سالانه ارتفاعی، میانگین رشد ارتفاعی قلمه‌های ریشه‌دار در چهار سال $40/7$ درصد بیش از قلمه‌های بدون ریشه بوده و این اختلاف از نظر آماری تأیید گردیده است.

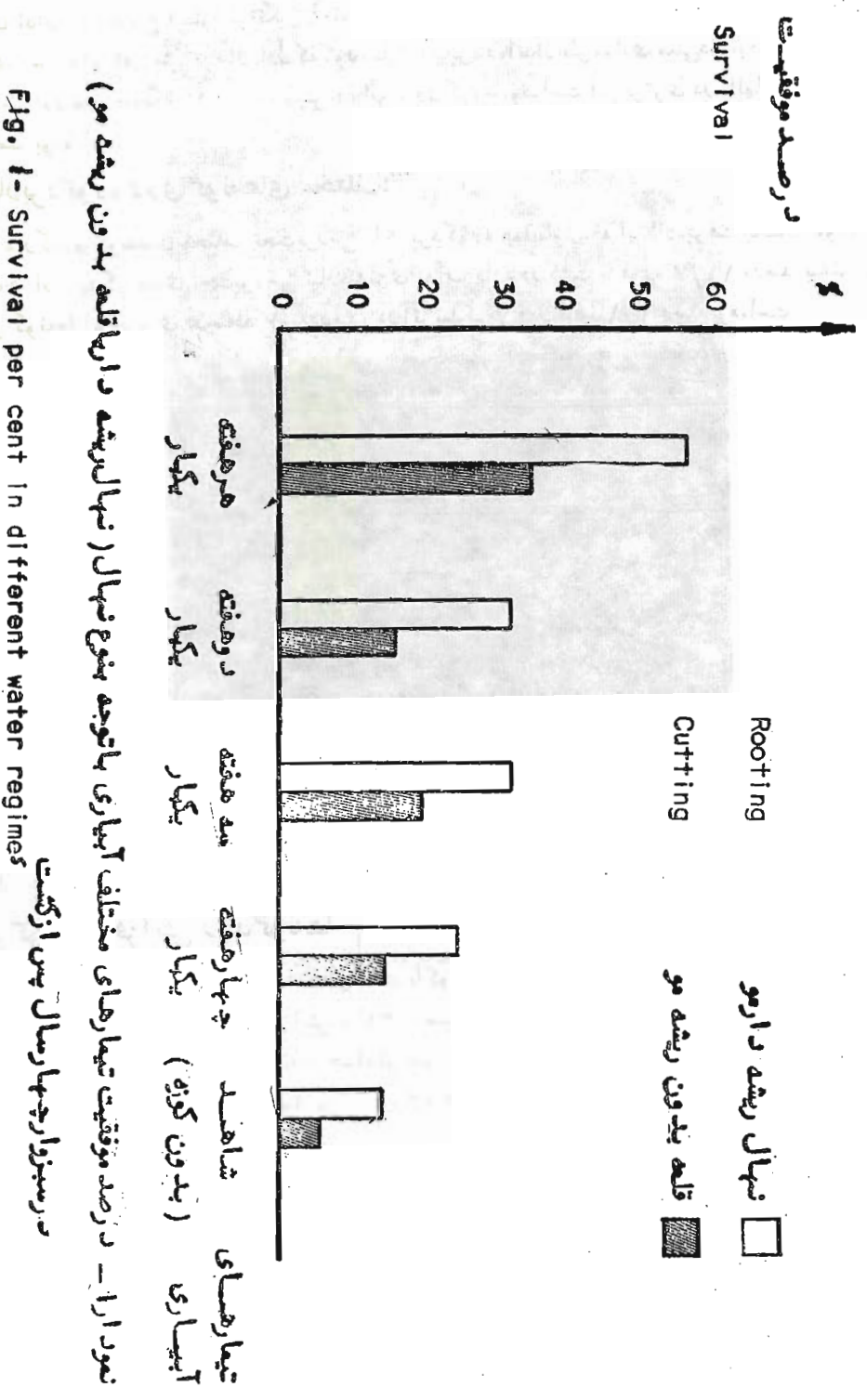
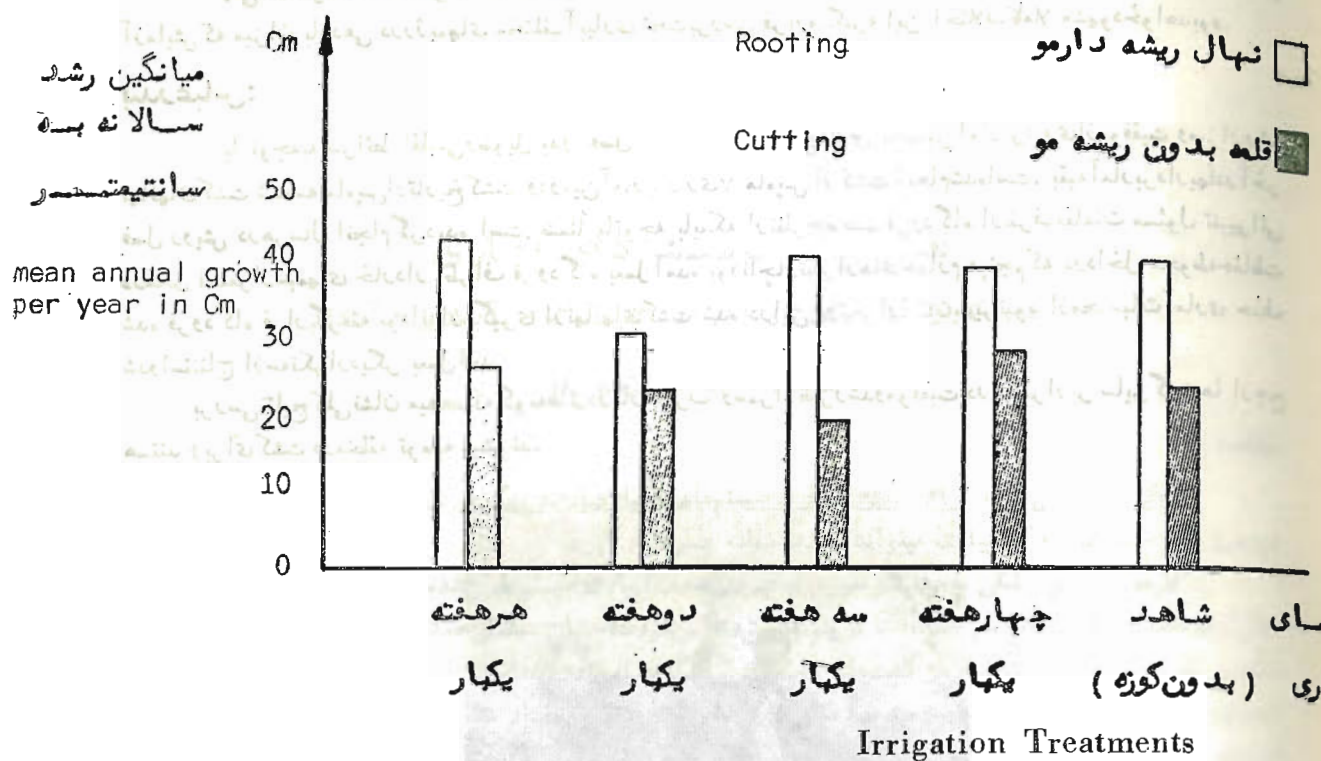


Fig. 1 - Survival per cent in different water regimes

درصد موفقیت تیمارهای آبیاری مختلف (شاهد بدون گویه) در سبزهزار چهارسال پس از کشت

جدول
رشا
موف
fter
Cm
ارهای
اری



نمودار ۲ - میانگین رشد سالانه نهال ریشه دار و قلعه بدون ریشه مو در تیمارهای مختلف آبیاری در سبزی و از چهار سال پس از کشت
 Fig. 2- Mean annual growth per year in different water regime (in cm).

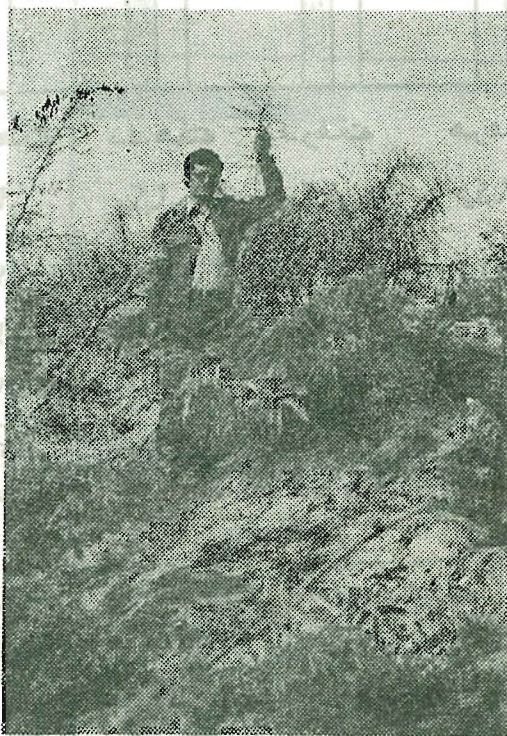
شماره تیمار	گونه ها Species	موفقیت و میزان رشد ۳ ماه پس از کشت Survival & Growth rate after 3 months		موفقیت و میزان رشد ۷ ماه پس از کشت Survival & Growth rate after 7 months	
		درصد نهال زنده Survival %	رشد متوسط به سانتیمتر Growth in Cm	درصد نهال زنده Survival %	رشد متوسط به سانتیمتر Growth in Cm
		t1	S. persica جوج	95	27
t2	A. arabica کرت	100	68	100	120
t3	P. juliflora سمر	95	74	93	132
t4	P. aculeata درمان عقرب	92	64	82	155
t5	A. spinachristi کنار	98	63	97	83

جدول ۲ - میانگین رشد و موفقیت گونه های تحت بررسی در سه و هفت ماه پس از کشت بر روی سد خاکی فرودگاه بندرعباس

ولی از نظر رشد ارتفاعی اختلاف معنی‌داری بین رژیم‌های مختلف آبیاری دیده نمی‌شود بدون شك در مرحله دوم آزمایش که میزان بازدهی در رژیم‌های مختلف آبیاری تحت بررسی قرار می‌گیرد این اختلاف کاملاً مشهود خواهد بود.

بندرعباس:

با توجه به شرایط اقلیمی و طولی بدون فصل رشد در حاشیه خلیج فارس نخستین آمار برداری از موفقیت و میزان رشد نهالهای کشت شده سه ماه پس از تاریخ کشت و دومین آمار برداری ۷ ماه پس از کشت انجام شده است. بقیه آمار برداریها در آخر فصل رویش در هر سال انجام گردیده است. ضمناً با توجه باینکه از نظر حفاظت فرودگاه از طرف مقامات مسئول تغییراتی در محل استقرار سیمهای خاردار اطراف فرودگاه بعمل آمده بود ناچار تکرارهای چهارم و پنجم که در داخل محوطه حفاظت شده فرودگاه قرار گرفته بود اندازه‌گیری از نهالهای کشت شده در این دو تکرار امکان‌پذیر نبود از محاسبات آماری حذف شد و استنتاج از سه تکرار دیگر بعمل آمد
بررسی نتایج کلی نشان میدهد که گونه‌های درمان عقرب و سمر از نظر رشد و موفقیت در استقرار بر سایر گونه‌ها ارجح هستند و برای کشت در منطقه توصیه میشوند.



عکس شماره ۶- در این عکس استقرار و رشد گونه درمان عقرب *Parkinsonia aculeata* با کاربرد کوزه سفالی در روی سدخاکی فرودگاه بندرعباس چهار سال پس از کشت نشان داده شده

این دو گونه از نظر رشد با هم اختلافی در حدود ۱۵ درصد دارند ولی این اختلاف از نظر آماری معنی‌دار نیست. گونه کرت با ۲۳ درصد اختلاف در رشد با مقایسه با درمان عقرب در ردیف پائین تر قرار می‌گیرد. در حالیکه از کرت با سمر اختلاف معنی‌داری ندارد. گونه‌های چوچ و کنار از نظر میزان رشد در درجه سوم قرار می‌گیرند.

نتیجه: بمنظور صرفه‌جویی در مصرف آب در کشت درختان مثمر و غیر مثمر برای ایجاد فضای سبز و جلوگیری از خشک شدن خاک و احتمالاً تولید محصولات کشاورزی میتوان از کوزه‌های سفالین که میزان تراوش آب از آن تنظیم شده باشد استفاده کرد. با مقایسه با آبیاری نهری کاربرد کوزه میزان مصرف آب را به حدود $\frac{1}{68}$ تقلیل میدهد بعبارت دیگر در

شرایط متعادل مناطق خشک میتوان با آب موجود ۶۸ برابر بیشتر نسبت به کشت درختان و نباتات سازگار اقدام کرد.

تعیین ظرفیت سیستم های آبیاری

دانشکده کشاورزی دانشگاه آذربادگان - گروه آبیاری و آبادانی

عبداله اکبریان رشوانلو

مقدمه

روشی که در این مقاله برای تعیین ظرفیت سیستم های آبیاری ارائه میگردد در سیستم آبیاری مزارع کوچک و هم چنین در پروژه های بزرگ آبیاری میتواند مورد استفاده عملی قرار گیرد. ظرفیت سیستم بستگی به حداکثر تعریق و تبخیر و راندمان آبیاری سیستم طرح شده دارد، چون راندمان آبیاری قابل کنترل میباشد لذا ظرفیت سیستم فقط به ماکزیم تعریق و تبخیر مورد احتیاج بستگی خواهد داشت در این مقاله روش محاسبه ماکزیم تعریق و تبخیر برای زمان برگشت های مختلف ذکر میگردد این روش با استفاده از تئوری احتمالات و مقادیر تبخیر از پشتك مقدار تعریق و تبخیر را بدست میدهد آنگاه ظرفیت سیستم از تقسیم مقدار تعریق و تبخیر به میزان راندمان سیستم آبیاری بدست میآید.

کلیات

معمولا تعیین ظرفیت سیستم آبیاری بر اساس معیارهای تجربی بوده است نتایج نشان داده است که این روش برای تأمین آب در زمان حداکثر مصرف در مدت زمان طولانی کافی نمیشود و بعضی اوقات مقادیر بدست آمده بیشتر از میزان حقیقی مورد احتیاج است که در نتیجه هزینه زیادی را باعث میگردد لذا در سالهای اخیر که سیستم های اتوماتیک آبیاری بسیار متداول گردیده تعیین دقیق ظرفیت سیستم آبیاری امر ضروری میباشد اگر میزان ظرفیت سیستم آبیاری کمتر از حد کافی باشد آبیاری فوراً کمبود آب را حس مینماید چون نمیتواند احتیاجات آبی را از طریق سیستم آبیاری تأمین نماید. هر گاه میزان ظرفیت زیاد در نظر گرفته شود هزینه بالا میرود و مقرون بصرفه نخواهد بود ظرفیت سیستم بایستی آب مورد احتیاج محصول را تأمین نماید رابطه تعیین کننده ظرفیت سیستم بصورت زیر است:

$$Q = \frac{C.U.}{E_{ff}}$$

که در این رابطه Q عبارت از ظرفیت سیستم $C.U.$ میزان آب مصرفی بوسیله محصول در دوره حداکثر مصرف در فصل آبیاری و E_{ff} راندمان سیستم آبیاری میباشد. راندمان سیستم آبیاری با عملیات ساختمانی سیستم میتواند مورد کنترل قرار گیرد.

در بیشتر سیستم های آبیاری راندمان انتقال آب را 0.90 در نظر میگیرند و 0.70 نیز راندمان پخش آب در مزرعه مقبول خواهد بود در صورتیکه حداکثر میزان تعریق و تبخیر محصولات معمول یک منطقه تعیین شود ظرفیت سیستم آبیاری که بدست میآید موفق خواهد بود. در موفق تعیین سیستم آبیاری از میزان بارندگی صرف نظر میشود چون معمولا در خلال حداکثر مصرف در فصل آبیاری، بارانی اتفاق نمی افتد.

رابطه بین آب مصرفی و تبخیر

آزمایشات متعدد لیسیمتری در نقاط مختلف نشان میدهد هنگامیکه گیاه بطور کامل سطح زمین را مپوشاند

تقریباً نسبت ثابتی بین تعریق و تبخیر و تبخیر از آب طشك اندازه گیری وجود دارد که این نسبت بستگی به نوع محصول و اندازه طشك تبخیر دارد رابطه دو عامل بصورت زیر بیان میشود :

$$CU_C = K_C \times E$$

در رابطه فوق CU_C تعریق و تبخیر يك محصول بخصوص، K_C ضریب گیاهی که تقریباً ثابت است و E مقدار تبخیر از آب طشك تبخیر است که اندازه گیری میشود .

روش کار

تئوری احتمالات و آمار اعداد ماگزیم را میتوان در وقوع پدیده های هواشناسی بکار برد در اینجا از روش (Fisher - Tippett) برای تعیین تناوت و مقدار حداکثر تبخیرها استفاده شده ماکزیم مقدار تعریق و تبخیر برای يك زمان بازگشت مورد نظر از حاصل ضرب ماکزیم مقدار تبخیر دز ضریب گیاهی بدست می آید .

هنگامیکه منظور از محاسبه تعیین حداکثر میزان تعریق و تبخیر از حداکثر تبخیر میباشد بایستی بخطر داشته باشیم که ذخیره رطوبت خاک کافی برای چند روز گیاه میباشد. میزان تعریق و تبخیر طرح عبارت از متوسط تعریق و تبخیر روزانه در دوره حداکثر مصرف برای روزهای بین آبیاریها و تعداد روزهای بین دو آبیاری نیز بستگی به میزان رطوبت خاک که بین آبیاریها استفاده شده دارد (ظرفیت رطوبت قابل استفاده خاک محدود است) بنابراین میزان آب مصرفی طرح تا بقی ازمیزان آب مصرف شده در بین آبیاریها میباشد .

فرض کنیم منظور تعیین ظرفیت يك سیستم آبیاری در اراضی بوسمت ۱۰۰ هکتار پنبه در منطقه طرح آبیاری از (صفی آباد - دزفول) باشد اگر رطوبت قابل استفاده خاک مزرعه برای پنبه برابر ۱۳۰ میلی متر، راندمان آبیاری ۷۰٪ و زمان برگشت ۲ سال در نظر گرفته شود میتوان میزان آب مصرفی روزانه را محاسبه نمود (باتوجه اینکه مقدار K_C برای پنبه در منطقه با آزمایشات تعیین رطوبت خاک ۰/۷ تعیین شده است) *
 از روی منحنی شماره ۱ بازا ۱۳۰ میلی متر رطوبت قابل استفاده بین دو آبیاری میزان آب مصرفی روزانه برابر ۱۲/۳ میلی متر در روز میگردد بنابراین :

$$q = \frac{12/3}{17} = 17/5 \text{ میلی متر در روز}$$

$$Q = 17/5 \times \frac{100 \times 10000 \times 1000}{1000 \times 24 \times 360} = 200 \text{ لیتر در ثانیه}$$

روش بکار بردن تئوری ماکزیمها

اطلاعات تبخیر موجود در ایستگاه مرکز تحقیقات کشاورزی صفی آباد - دزفول جهت نشان دادن روش بکار بردن اعداد ماکزیم برای تعیین ظرفیت سیستم مورد استفاده قرار گرفت . مقدار تبخیر روزانه از طشك کلاس A از سال ۱۹۶۴ در این ایستگاه اندازه گیری میشود (در مجموع اطلاعات موجود فقط اطلاعات ۱۲ ساله اخیر بطور کامل در دسترس میباشد) . فرض میشود که ظرفیت رطوبت قابل استفاده برای مصرف ده روز گیاه (موقع حداکثر مصرف) در اراضی منطقه طرح آبیاری دز کافی نمیشود لذا احتیاج نیست که ماکزیم تبخیر روزانه بیشتر از ۱۰ روز متوالی را مورد محاسبه قرار دهیم .

تجزیه آماری بر روی مجموع مقادیر تبخیر ۱ و ۲ و ۳ و ۴ و ۵ و ۶ و ۷ و ۸ و ۹ و ۱۰ روز متوالی انجام گرفت برای مناطقی که تعداد روزهای متوالی بیشتری بایستی در نظر گرفته شود برای سهولت عمل میتوان بایک برنامه نویسی کامپیوتری روی مقادیر تبخیر روزانه در ماههای حداکثر مصرف ، مجموع تبخیر حداکثر تعداد روزهای متوالی مورد نظر را بدست آورد .

اطلاعات تبخیر ایستگاه صفی آباد نشان میدهد که حداکثر تبخیر در ماههای می، ژوئن، ژوئیه، اوت، میباشد بنابراین برای این ایستگاه تبخیر روزانه در چهار ماه مزبور مورد تجزیه تحلیل قرار گرفت جدول شماره ۱ اطلاعات مربوط به حداکثر تبخیر را در سالهای مختلف برای يك تا ده روز متوالی در ایستگاه صفی آباد نشان میدهد .

* آزمایشات توسط تهیه کنندگان این مقاله انجام گردیده و ۰/۵ ر. بمقدار K_C منظور توصیه اضافه شده است .

سال تعداد روزهای متوالی	۱۹۶۴	۱۹۶۵	۱۹۶۶	۱۹۶۷	۱۹۶۸	۱۹۶۹	۱۹۷۰	۱۹۷۱	۱۹۷۲	۱۹۷۳	۱۹۷۴	۱۹۷۵
۱	۲۴/۳	۲۱/۷	۲۹/۷	۳۰/۱	۲۹	۱۹/۸	۲۶/۶	۲۳/۴	۲۳	۲۳	۲۳/۴	۲۰/۳
۲	۴۵/۱	۴۲/۵	۵۱/۳	۵۶/۱	۳۶/۶	۳۴/۷	۴۷	۴۱	۴۴/۶	۴۲/۹	۴۲/۸	۳۸/۷
۳	۶۲/۳	۶۳/۷	۷۲/۱	۸۱/۵	۵۲/۴	۴۸/۳	۶۷/۳	۵۴/۵	۶۱/۴	۶۲/۳	۶۱/۲	۵۷/۲
۴	۷۹/۹	۸۴/۴	۸۷/۴	۱۰۶/۳	۶۷/۲	۶۲/۳	۸۶/۲	۷۱/۷	۷۵/۳	۷۷/۲	۷۸/۸	۷۳/۷
۵	۹۷/۹	۹۹/۷	۱۰۵	۱۲۷/۵	۸۲/۵	۷۵/۸	۱۰۵/۶	۸۸/۳	۹۰/۲	۹۴/۳	۹۴/۶	۹۰/۲
۶	۱۱۵/۱	۱۱۳/۳	۱۲۱/۷	۱۴۷/۳	۹۶/۵	۸۹/۳	۱۲۳/۵	۱۰۵/۴	۱۰۵/۱	۱۱۲/۸	۱۰۹/۵	۱۰۷/۴
۷	۱۳۰/۹	۱۲۷/۸	۱۳۶/۶	۱۶۳/۵	۱۱۱/۴	۱۰۵/۱	۱۴۱/۵	۱۲۱/۲	۱۱۹/۶	۱۳۵/۸	۱۲۴	۱۲۵
۸	۱۴۶/۷	۱۴۶/۲	۱۵۱	۱۷۶/۶	۱۲۵/۴	۱۲۰	۱۵۷/۶	۱۳۶/۹	۱۳۴	۱۵۰/۷	۱۴۲/۵	۱۴۲/۲
۹	۱۶۴/۳	۱۶۵/۶	۱۷۱/۳	۱۸۹/۳	۱۴۰/۹	۱۳۳/۱	۱۷۶/۵	۱۵۳/۲	۱۴۹/۷	۱۶۵/۱	۱۶۱	۱۵۹/۷
۱۰	۱۸۵/۸	۱۸۲/۸	۱۹۸/۸	۲۰۲/۲	۱۵۸/۹	۱۴۷/۵	۱۹۷/۵	۱۶۸/۶	۱۶۳/۴	۱۸۳/۶	۱۷۴	۱۷۸/۲

جدول شماره (۱) حداکثر تبخیر یک تا ده روز متوالی در مدت ۱۲ سال به میلی متر

ایستگاه صفی آباد - دزفول

آنگاه با استفاده از اطلاعات جدول شماره (۱) جداول شماره ۳۰۲ و ۳۰۳ و ۳۰۴ و ۳۰۵ و ۳۰۶ و ۳۰۷ و ۳۰۸ و ۳۰۹ و ۳۱۰ تهیه شده است. اطلاعات بکاررفته در جدول شماره ۲ تا ۱۱ به شرح زیر میباشند :

m = شماره ترتیب از حداکثر تبخیر به حداقل

x = ماکزیمم تبخیر

\bar{x} = متوسط ماکزیمم های تبخیر

$$\frac{(N+1) - m}{N+1} = F\left(\frac{x}{\bar{x}}\right)$$

N = تعداد سالهای آماربرداری

برای اینکه بدانیم آیا میتوان از تئوری اعداد ماکزیمم برای این اطلاعات استفاده نمود مقادیر

$\frac{x}{\bar{x}}$ و $F\left(\frac{x}{\bar{x}}\right)$ را بر روی کاغذ احتمالات رسم می کنیم نتیجه ای، که بدست می آید اینست که کلیه نقاط بر روی یک خط

مستقیم قرار میگیرند بنابراین تئوری بخوبی قابل عمل میباشد برای ترسیم بهترین خط ماربر نقاط می توان با استفاده از روش مجموع مربعات عمل نمود معادله چنین خطی بصورت زیر است :

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1 + \frac{c}{\delta N} (y - \bar{y}_N) \quad (1)$$

که در این فرمول C ضریب واریانس است که فرمول آن عبارتست از :

$$C = \left\{ \left(\frac{1}{N-1} \right) \cdot \left[\sum \left(\frac{x}{\bar{x}} \right)^2 - N \right] \right\}^{1/2} \quad (2)$$

δN و \bar{y}_N تئوری هستند که بستگی به تعداد نمونه دارد (جدول شماره ۱۲) y را نشان دهنده انحراف معیار

میباشد در جدول مذکور در فوق کلیه این ضرایب محاسبه شد، است با تغییر شکل معادله (۱) رابطه زیر بدست می آید

$$Y = \left(\frac{\delta N}{c} \right) \left(\frac{x}{\bar{x}} \right) - \frac{\delta N}{c} + \bar{y}_N$$

که برای هر جدولی یک معادله مربوط به آن جدول با توجه به ارقام آن جدول بدست آمده است برای ترسیم

هر یک از این معادله های خطوط کافی است که به ازاء دو مقدار از $\frac{x}{\bar{x}}$ مقادیر y را محاسبه نمائیم و خطوط را روی کاغذ

نیمه لگاریتمی احتمالات ترسیم نمائیم گراف شماره (۱)

m	x	x ²	$\frac{x}{\bar{x}}$	$(\frac{x}{\bar{x}})^2$	$F(\frac{x}{\bar{x}})$
1	30.1	906.01	1.270	1.612	0.923
2	29.7	882.09	1.253	1.570	0.846
3	26.6	707.56	1.122	1.258	0.769
4	24.3	590.49	1.025	1.050	0.692
5	23.4	547.56	0.987	0.974	0.615
6	23.4	547.56	0.987	0.974	0.538
7	23.0	529.0	0.970	0.94	0.461
8	23.0	529.0	0.970	0.94	0.384
9	21.7	470.89	0.915	0.837	0.307
10	20.3	412.09	0.856	0.732	0.230
11	19.8	392.04	0.835	0.697	0.153
12	19.0	361.0	0.801	0.641	0.076
Total		284.3	6875.29	12.225	
\bar{x} (mean)		23.691			

$$C = 0.1430$$

$$N = 1.06$$

$$\bar{y}N = 0.52$$

$$Y = 7.413 \frac{x}{\bar{x}} - 6.893$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1 \quad Y = 0.52$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1.5 \quad Y = 4.2265$$

جدول شماره ۲ - تجزیه و تحلیل حد اکثر تخمیر در یک روز مدت ۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{x}$	$(\frac{x}{x})^2$	$F(\frac{x}{x})$
1	56.7	3214.89	1.298	1.684	0.923
2	51.3	2631.69	1.175	1.380	0.846
3	47.0	2209.00	1.076	1.157	0.769
4	45.1	2034.01	1.030	1.060	0.692
5	44.6	1989.16	1.021	1.042	0.615
6	42.9	1840.41	0.982	0.964	0.538
7	42.8	1831.84	0.980	0.960	0.461
8	42.5	1806.25	0.973	0.946	0.384
9	41.0	1681.00	0.939	0.881	0.307
10	38.7	1497.69	0.886	0.784	0.230
11	36.6	1339.56	0.838	0.702	0.153
12	34.7	1204.09	0.794	0.630	0.076

Total 523.9 23279.59 12.190

\bar{x} (mean) 43.658

$C = 0.13 \ 14$

$\sigma_N = 1.06$
 $\bar{y}_N = 0.52$ $Y = 8.067 - \frac{x}{x} - 7.547$

$\frac{x}{x} = 1$ $y = 0.52$

$\frac{x}{x} = 1.5$ $y = 4.5535$

حدول شماره ۳ - تجزیه وتحلیل مجموع حد اکثر تبخیر در روز متوالی در مرداد
 ۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{x}$	$(\frac{x}{x})^2$	$F(\frac{x}{x})$
1	81.5	6642.25	1.316	1.731	0.923
2	72.1	5198.41	1.164	1.354	0.846
3	67.3	4529.29	1.087	1.181	0.769
4	63.7	4057.69	1.029	1.058	0.692
5	62.3	3881.29	1.006	1.012	0.615
6	62.3	3881.29	1.006	1.012	0.538
7	61.2	3745.44	0.988	0.976	0.461
8	60.4	3648.16	0.975	0.950	0.384
9	57.2	3271.84	0.924	0.853	0.307
10	54.1	2926.81	0.873	0.762	0.230
11	52.4	2745.76	0.846	0.715	0.153
12	48.3	2332.89	0.780	0.608	0.076

Total 742.8 46861.12 12.212
 \bar{x} (mean) 61.9

$$C = 0.1388$$

$$\sigma N = 1.06$$

$$\bar{y}N = 0.52$$

$$y = 7.637 - \frac{x}{x} - 7.117$$

$$\frac{x}{x} = 1 \quad y = 0.52$$

$$\frac{x}{x} = 1.5 \quad y = 4.338$$

جدول شماره ٤ - تجزیه و تحلیل مجموع حد اکثر تبخیر درسه روز متوالی در مدت

۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{\bar{x}}$	$(\frac{x}{\bar{x}})^2$	$F(\frac{x}{\bar{x}})$
1	106.3	11299.69	1.342	1.800	0.923
2	87.4	7638.76	1.103	1.216	0.846
3	86.2	7430.44	1.088	1.183	0.769
4	84.4	7123.36	1.065	1.134	0.692
5	79.9	6384.01	1.008	1.016	0.615
6	78.8	6209.44	0.994	0.988	0.538
7	77.2	5959.84	0.974	0.948	0.461
8	75.3	5670.09	0.950	0.902	0.384
9	73.7	5431.69	0.930	0.864	0.307
10	71.7	5140.89	0.905	0.819	0.230
11	67.2	4515.84	0.848	0.719	0.153
12	62.3	3881.29	0.786	0.617	0.076
Total	950.4	76685.34		12.306	
x(mean)	79.2				

$$C=0.1668$$

$$\sigma N=1.06$$

$$\bar{y}N=0.52$$

$$Y=6.355 \frac{x}{\bar{x}} - 5.835$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1$$

$$Y=0.52$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1.5$$

$$Y=4.182$$

جدول شماره ۵- تجزیه و تحلیل مجموع حد اکثر تبخیر در چهارروز متوالی در مدت

۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{\bar{x}}$	$(\frac{x}{\bar{x}})^2$	$F(\frac{x}{\bar{x}})$
1	127.5	16256.25	1.328	1.763	0.923
2	105.6	11151.36	1.100	1.210	0.846
3	105.0	11025.00	1.094	1.196	0.769
4	99.7	9940.09	1.038	1.077	0.692
5	97.9	9584.41	1.020	1.040	0.615
6	94.6	8949.16	0.985	0.970	0.538
7	94.3	8892.49	0.982	0.964	0.461
8	90.2	8136.04	0.939	0.881	0.384
9	90.2	8136.04	0.939	0.881	0.307
10	88.3	7796.89	0.920	0.846	0.230
11	82.5	6806.25	0.859	0.737	0.153
12	75.8	5745.64	0.789	0.622	0.076
Total	1151.6	112419.62		12.187	
\bar{x} (mean)	95.966				

$$C=0.1305$$

$$N=1.06$$

$$\bar{y}N=0.52$$

$$Y=8.123 - \frac{x}{\bar{x}} - 7.603$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1 \quad Y=0.52$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1.5 \quad Y=4.5809$$

جدول شماره ۶ - تجزیه و تحلیل مجموع حد اکثر تبخیر درینج روز فتوالی در مدت ۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{x}$	$(\frac{x}{x})^2$	$F(\frac{x}{x})$
1	147.3	21697.29	1.312	1.721	0.923
2	123.5	15252.25	1.100	1.210	0.846
3	121.7	14810.89	1.084	1.175	0.769
4	115.1	13248.01	1.025	1.050	0.692
5	113.3	12836.89	1.009	1.018	0.615
6	112.8	12723.84	1.004	1.008	0.538
7	109.5	11990.25	0.975	0.950	0.461
8	107.4	11534.76	0.956	0.913	0.384
9	105.4	11109.16	0.939	0.881	0.307
10	105.1	11046.01	0.936	0.876	0.23
11	96.5	9312.25	0.859	0.737	0.153
12	89.3	7974.49	0.795	0.632	0.076
Total	1346.9	153536.09		12.171	
\bar{x} (mean)	112.241				

$$C=0.1247$$

$$\sigma N=1.06$$

$$\bar{y}N=0.52$$

$$Y=8.500(-\frac{x}{x}) - 7.980$$

$$\frac{x}{x} = 1$$

$$Y=0.52$$

$$\frac{x}{x} = 1.5$$

$$Y=4.7706$$

جدول شماره ۷- تجزیه و تحلیل مجموع حد اکثر تغییر در شش روز متوالی در مدت

۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{x}$	$(\frac{x}{x})^2$	$F(\frac{x}{x})$
1	163.5	26732.25	1.272	1.618	0.923
2	141.5	20022.25	1.100	1.211	0.846
3	136.6	18659.56	1.062	1.129	0.769
4	135.8	18441.64	1.056	1.116	0.692
5	130.9	17134.81	1.018	1.037	0.615
6	127.8	16332.84	0.994	0.988	0.538
7	125.0	15625.00	0.972	0.945	0.461
8	124.0	15376.00	0.964	0.930	0.384
9	121.2	14689.44	0.942	0.889	0.307
10	119.6	14304.16	0.930	0.865	0.230
11	111.4	12409.96	0.866	0.751	0.153
12	105.1	11046.01	0.817	0.668	0.076
Total	1542.4	200773.92		12.147	
$\bar{x}(\text{mean})$	128.533				

$$C=0.1156$$

$$N=1.06$$

$$\bar{y}N=0.52$$

$$Y=9.169 \frac{x}{x} - 8.649$$

$$\frac{x}{x} = 1 \quad Y = 0.52$$

$$\frac{x}{x} = 1.5 \quad Y = 5.1053$$

جدول شماره ۸- تجزیه و تحلیل مجموع حداکثر تبخیر در ۷ روز متوالی در مدت

۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{\bar{x}}$	$(\frac{x}{\bar{x}})^2$	F($\frac{x}{\bar{x}}$)
1	176.6	31187.56	1.225	1.500	0.923
2	157.6	24837.76	1.093	1.194	0.846
3	151.0	22801.00	1.047	1.096	0.769
4	150.7	22710.49	1.045	1.092	0.692
5	146.7	21520.89	1.017	1.034	0.615
6	146.2	21374.44	1.014	1.028	0.538
7	142.5	20306.25	0.988	0.976	0.461
8	142.2	20220.84	0.986	0.972	0.384
9	136.9	18741.61	0.949	0.900	0.307
10	134.0	17956.00	0.929	0.863	0.230
11	125.4	15725.16	0.869	0.755	0.153
12	120.0	14400.00	0.832	0.692	0.076
Total		1729.8	251782.00	12.102	
$\bar{x}(\text{mean})$		144.15			

$$C = 0.0963$$

$$\bar{y}N = 1.06$$

$$\bar{y}N = 0.52$$

$$Y = 11.007 \frac{x}{\bar{x}} - 10.487$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1$$

$$Y = 0.52$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1.5$$

$$Y = 6.024$$

جدول شماره ۱ - تجزیه و تحلیل مجموع حد اکثر بخیر در ۸ روز متوالی در مدت

۱۲ سال

m	x	x ²	$\frac{x}{\bar{x}}$	$(\frac{x}{\bar{x}})^2$	$F(\frac{x}{\bar{x}})$
1	189.3	35834.49	1.177	1.385	0.923
2	176.5	31152.25	1.097	1.204	0.846
3	171.3	29343.69	1.065	1.134	0.769
4	165.6	27423.36	1.029	1.060	0.692
5	165.1	27258.01	1.026	1.052	0.615
6	164.3	26994.49	1.021	1.043	0.538
7	161.0	25921.00	1.001	1.002	0.461
8	159.7	25504.09	0.993	0.986	0.384
9	153.2	23470.25	0.952	0.907	0.307
10	149.7	22410.09	0.930	0.866	0.230
11	140.9	19852.81	0.876	0.767	0.153
12	133.1	17715.61	0.827	0.685	0.076
Total	1929.7	312880.14		12.091	
mean(\bar{x})	160.808				

$$C = 0.0909$$

$$\sigma N = 1.06$$

$$\bar{y}N = 0.52$$

$$Y = 11.655 \frac{x}{\bar{x}} - 11.135$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1 \quad Y = 0.52$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1.5 \quad Y = 6.347$$

جدول شماره ۱ - تجزیه و تحلیل مجموع حد اکثر بخیر در ۹ روز متوالی درآمدت
۱۲ سال

m	\bar{x}	x^2	$\frac{x}{\bar{x}}$	$(\frac{x}{\bar{x}})^2$	$F(\frac{x}{\bar{x}})$
1	202.2	40884.84	1.133	1.283	0.923
2	198.8	39521.44	1.114	1.240	0.846
3	197.5	39006.25	1.106	1.223	0.769
4	185.8	34521.64	1.041	1.083	0.692
5	183.6	33708.96	1.028	1.056	0.615
6	182.8	33415.84	1.024	1.048	0.538
7	178.2	31755.24	0.998	0.996	0.461
8	174.1	30310.81	0.975	0.950	0.384
9	168.6	28425.96	0.944	0.891	0.307
10	163.4	26699.56	0.915	0.837	0.230
11	158.9	25249.21	0.890	0.792	0.153
12	147.5	2176.25	0.825	0.682	0.076
Total	2141.4	385256.00		12.081	
\bar{x} (mean)	178.45				

$$C = 0.0858$$

$$\sigma N = 1.06$$

$$\bar{y}N = 0.52$$

$$Y = 12/354 \frac{x}{\bar{x}} - 11/834$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1 \quad Y = 0.52$$

$$\frac{x}{\bar{x}} = 1.5 \quad Y = 6.697$$

جدول شماره ۱۱ - تجزیه و تحلیل مجموع حداکثر تخفیف در روز متوالی درآمدت

۱۲ سال

جدول شماره ۱۲ - مقادیر \bar{y}_n و σ_n با زاء تعداد نمونه‌های مختلف

n	\bar{y}_n	σ_n	n	\bar{y}_n	σ_n
20	.52	1/06	80	.56	1/19
30	.54	1/11	90	.56	1/20
40	.54	1/14	100	.56	1/21
50	.55	1/16	150	.56	1/23
60	.55	1/17	200	.57	1/24
70	.55	1/19	∞	.57	1/28

جدول شماره ۱۲ - مقادیر \bar{y}_n و σ_n با زاء تعداد نمونه‌های مختلف

زمان برگشت	$\frac{x}{\bar{x}}$	$C_u = K_c \times E$							
		$K_c = 1$		$K_c = 0.7$		$K_c = 0.8$		$K_c = 0.9$	
		x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه
2	0.978	23.17	23.17	16.22	16.22	18.54	18.54	20.85	20.85
5	1.13	26.77	26.77	18.74	18.74	21.42	21.42	24.09	24.09
10	1.23	29.14	29.14	20.40	20.40	23.31	23.31	26.23	26.23
25	1.36	32.22	32.22	22.55	22.55	25.78	25.78	29.00	29.00

جدول شماره ۱۳ - مقدار آب مصرفی با زاء محاسبه یک روز تبخیر حداکثر

به میلی متر

حال از روی گراف شماره (۱) میتوانیم بازنه زمان تناوب دلخواهی $\frac{x}{x}$ را محاسبه نمائیم و با ضرب کردن

مقدار بدست آمده در \bar{x} مربوطه مقدار تبخیر (x) را بدست آورد این ارقام در جدول شماره ۱۳ و ۱۴ و ۱۵ و ۱۶ و ۱۷ و ۱۸ و ۱۹ و ۲۰ و ۲۱ و ۲۲ درج گردیده از ارقام این جداول میتوان برای تعیین ظرفیت سیستم آبیاری بخوبی و عملاً استفاده نمود این ارقام برای ضرایب گیاهی $Kc=0.7$ و $Kc=0.8$ و $Kc=0.9$ و $Kc=1$ روی منحنی شماره ۱ و منحنی شماره ۲ برای حداکثر تناوب ۲ سال و حداکثر تناوب ۵ سال ترسیم شده است مشابه این منحنیها برای تناوب های ۱۰ ساله و ۲۵ ساله نیز میتوان ترسیم نمود. (روی محور x ها حد اکثر تمریق و تبخیر برای تعداد روزهای متوالی محاسبه شده و روی محور y ها متوسط روزانه تمریق و تبخیر برای تعداد روزهای متوالی مربوطه آورده میشود تا منحنی های فوق بدست آید) محور x آب مصرفی بین دو آبیاری و محور y آب مصرفی روزانه میباشد پراکنده

نقاط روی منحنی ترسیم شده بستگی به دقت قرائت مقادیر $\frac{x}{x}$ از کاغذ احتمالات دارد ولی با احتمال زیاد این خطا از خطائی که ممکن است در مقدار Kc وجود داشته باشد کمتر است.

تبصره - بطور متوسط ظرفیت طرح برای تناوب ۲ ساله تأمین آب مصرفی حد اکثر در مدت دو سال میباشد لذا برای يك محصول غیر دائمی مانند چغندر قند تناوب دو ساله یعنی ظرفیت سیستم برای ۲ محصول کافی خواهد بود برای یونجه که ۴ برواشت در هر فصل رشد دارد (در بعضی شرایط آب و هوایی) يك تناوب ۲ ساله برای ظرفیت سیستم بدین معنی است که از هر سه سال ۲ سال آن (بطور متوسط) ظرفیت سیستم آبیاری برای تأمین احتیاجات محصول کافی خواهد بود و مصرف آب در مدت ۲ سال متجاوز از این مقدار نخواهد بود.

زمان برگشت	$\frac{x}{x}$	$Cu = Kc \times E$							
		$Kc=1$		$Kc=0.7$		$Kc=0.8$		$Kc=0.9$	
		x	روزانه	دوره های	روزانه	دوره های	روزانه	دوره های	روزانه
2	0.978	42.70	21.35	29.89	14.94	34.16	17.08	38.43	19.21
5	1.12	48.90	24.45	34.23	17.11	39.12	19.56	44.01	22.00
10	1.21	52.83	26.41	36.98	18.49	42.26	21.13	47.55	23.77
25	1.33	58.06	29.03	40.64	20.32	46.45	23.22	52.25	26.12

جدول شماره ۱۴ - مقادیر آب مصرفی بازنه محاسبه د و روز تبخیر حد اکثر

به میلی متر

زمان برگشتن	$C_u = K_c \times E$								
	$\frac{x}{\bar{x}}$	$K_c=1$		$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$	
	\bar{x}	x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه
2	0.979	60.60	20.20	42.42	14.14	48.48	16.16	54.54	18.18
5	1.13	69.95	23.31	48.96	16.32	55.96	18.65	62.68	20.89
10	1.224	75.76	25.25	53.03	17.68	60.61	20.20	68.18	22.73
25	1.35	83.56	27.85	58.49	19.50	66.85	22.28	75.20	25.07

جدول شماره ۱۵ - مقدار آب مصرفی بازار محاسبه ۳ روز تبخیر حداکثر - به میلی متر

زمان برگشتن	$C_u = K_c \times E$								
	$\frac{x}{\bar{x}}$	$K_c=1$		$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$	
	\bar{x}	x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه
2	0.98	77.62	19.40	54.33	13.58	62.10	15.52	69.86	17.46
5	1.135	89.89	22.47	62.92	15.73	71.91	17.98	80.90	20.22
10	1.235	97.81	24.45	68.47	17.12	78.25	19.56	88.03	22.00
25	1.362	107.87	26.97	75.51	18.88	86.30	21.57	97.08	24.27

جدول شماره ۱۶ - مقدار آب مصرفی بازار محاسبه ۴ روز تبخیر حداکثر - به میلی متر

زمان برگشت	$C_u = K_c \times E$								
	$\frac{x}{x}$	$K_c=1$	$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$		
	x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	
2	0.98	94.05	18.81	65.83	13.17	75.24	15.05	84.64	16.93
5	1.12	107.48	21.50	75.24	15.05	85.98	17.20	96.73	19.35
10	1.21	116.12	23.22	81.28	16.26	92.90	18.58	104.51	20.90
25	1.33	127.63	25.53	89.34	17.87	102.10	20.42	114.87	22.97

جدول شماره ۱۷ - مقدار آب مصرفی بازار محاسبه ۵ روز تبخیر حداکثر
به میلی متر

زمان برگشت	$C_u = K_c \times E$								
	$\frac{x}{x}$	$K_c=1$	$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$		
	x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	
2	0.98	109.99	18.33	76.99	12.83	87.99	14.66	98.99	16.50
5	1.115	125.15	20.86	87.61	14.60	100.12	16.69	112.63	18.77
10	1.2	134.69	22.45	94.28	15.71	107.75	17.96	121.22	20.20
25	1.31	147.04	24.51	102.93	17.15	117.63	19.60	132.34	22.06

جدول شماره ۱۸ - مقدار آب مصرفی بازار محاسبه ۶ روز تبخیر حداکثر
به میلی متر

زمان برگشت	$\frac{x}{x}$	$C_u = K_c \times E$							
		$K_c=1$		$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$	
		x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه
2	0.98	125.96	17.99	88.17	12.60	100.77	14.39	113.39	16.19
5	1.105	142.03	20.29	99.42	14.20	113.62	16.23	127.83	18.26
10	1.185	152.31	21.76	106.62	15.23	121.85	17.41	137.08	19.58
25	1.29	165.81	23.69	116.07	16.58	132.65	18.95	144.23	21.32

جدول شماره ۱۹ - مقدار مصرفی بازا^۱ محاسبه ۷ روز تبخیر حداکثر
به میلی متر

زمان برگشت	$\frac{x}{x}$	$C_u = K_c \times E$							
		$K_c=1$		$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$	
		x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه
2	0.984	141.84	17.73	99.29	12.41	113.47	14.18	127.66	15.96
5	1.09	157.12	19.64	109.98	13.75	125.76	15.72	141.41	17.68
10	1.158	166.93	20.86	116.85	14.61	133.54	16.69	150.23	18.78
25	1.244	179.32	22.41	125.52	15.69	143.46	17.93	161.39	20.17

جدول شماره ۲۰ - مقدار مصرفی بازا^۱ محاسبه ۷ روز تبخیر حداکثر
به میلی متر

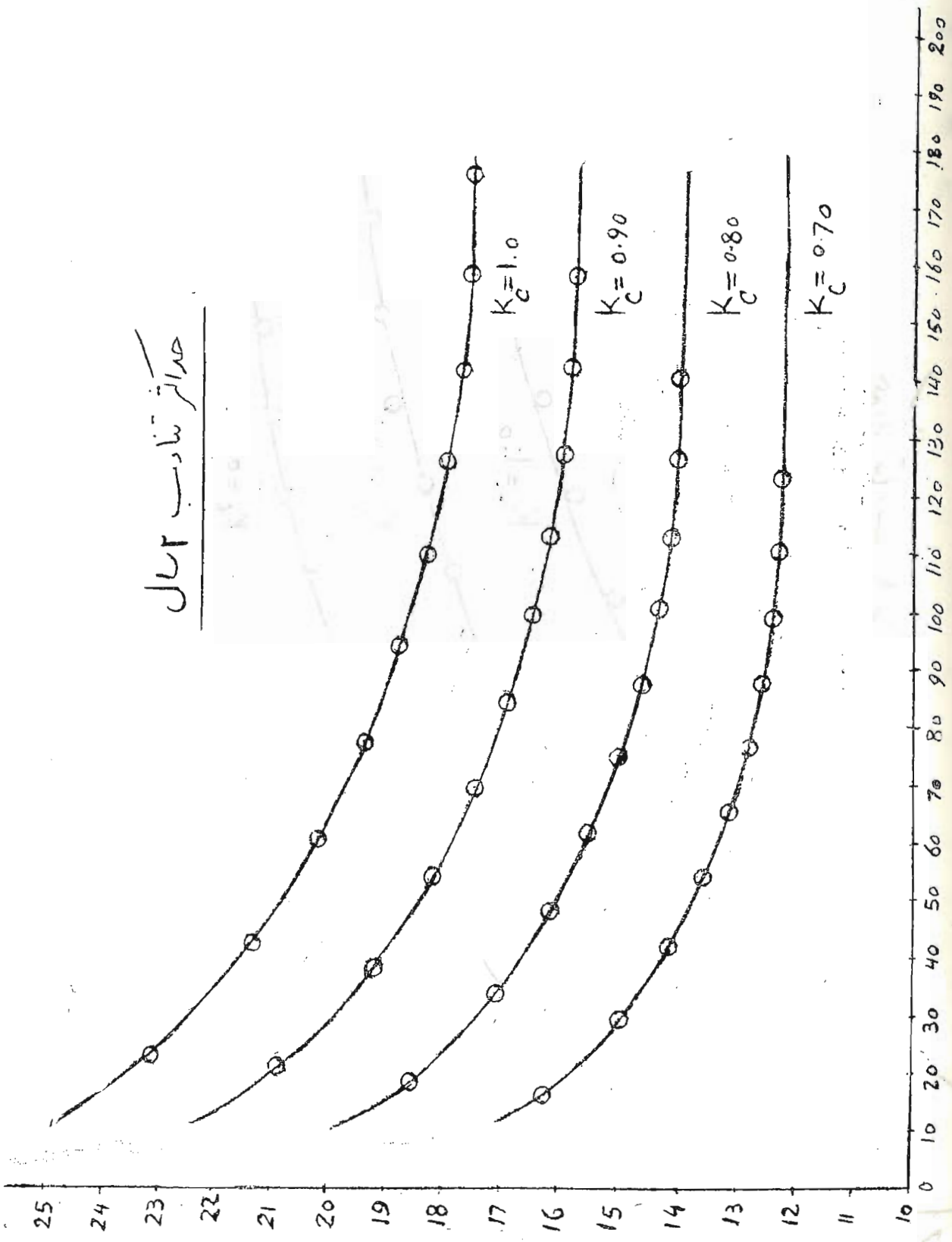
زمان برگشت	$\frac{x}{x}$	$C_u = K_c \times E$							
		$K_c=1$		$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$	
		x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه
2	0.985	158.40	17.60	110.88	12.32	126.72	14.08	142.56	15.84
5	1.085	174.48	19.39	122.14	13.57	139.58	15.51	157.03	17.45
10	1.145	184.12	20.46	128.88	14.32	147.30	16.37	165.71	18.41
25	1.228	197.47	21.94	138.23	15.36	157.98	17.55	177.72	19.75

جدول شماره ۲۱ - محاسبه آب مصرفی بازا^۱ محاسبه ۹ روزتبخیر حداکثر
به میله متر

زمان برگشت	$\frac{x}{x}$	$C_u = K_c \times E$							
		$K_c=1$		$K_c=0.7$		$K_c=0.8$		$K_c=0.9$	
		x	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه	دوره‌ای	روزانه
2	0.985	175.77	17.58	123.04	12.30	140.62	14.06	158.19	15.82
5	1.08	192.73	19.27	134.91	13.49	154.18	15.42	173.46	17.35
10	1.14	203.43	20.34	142.40	14.24	162.74	16.27	183.09	18.31
25	1.215	216.82	21.68	151.77	15.18	173.46	17.35	195.14	19.51

جدول شماره ۲۲ - محاسبه آب مصرفی بازا^۱ محاسبه ۱۰ روزتبخیر حداکثر
به میله متر

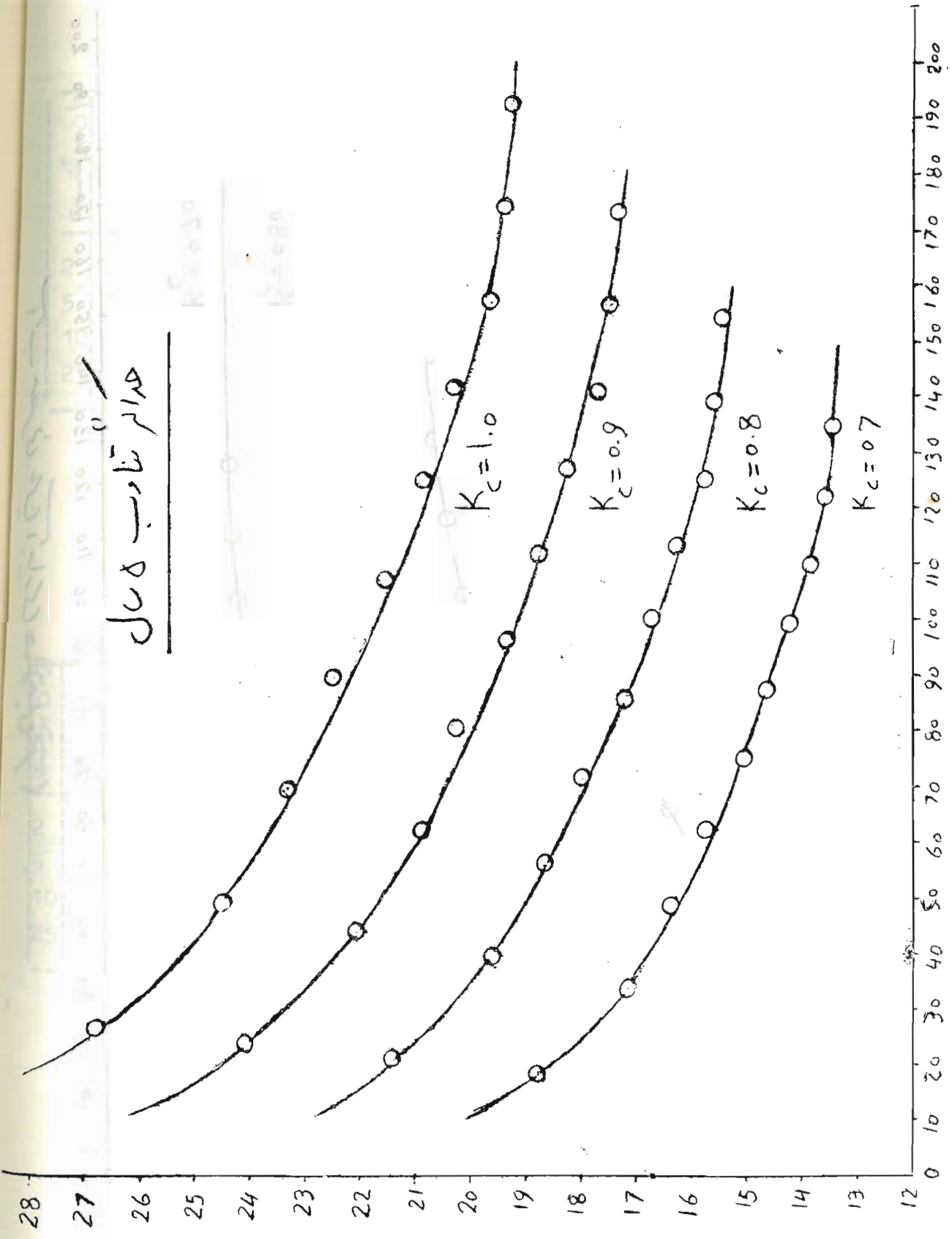
حدائق تبادب حرارتي



تبادل حراري بين اجسام صلبة (معدني)

rry
970
58

مدیر تبادل عمل



منابع مورد استفاده

1. Design capacity for irrigation systems by M. C. jensen and larry king 1962.
Agri Engr. Journal 43 (9).
2. Irrigation system design capacity functions for Washington 1970
Washington State University.
3. Hydrology for Engineers Ray. K. linsley, kohler, Paulhus 1958
Mcgraw-Hill company.

تعیین مناسب‌ترین رژیم آبیاری گوجه فرنگی

غلامرضا یوسفی - دانشیار دانشگاه آذربایجان

مقدمه :

با توجه به اهمیت روزافزون تولیدات کشاورزی، بررسی و پژوهش‌های آبیاری بر مبنای تعیین مناسب‌ترین رژیم آبیاری و مقدار آب مصرفی زراعات مختلف و در اقتصاد کشور اهمیت بسزائی دارد.

از آنجائیکه استفاده صحیح از آب می‌تواند در بالا بردن میزان محصولات مختلف کمک مؤثری بنماید و از طرفی چون آب یکی از عوامل مهم زراعی در اکثر نقاط مملکت ایران می‌باشد لذا انجام تحقیقات وسیعی در زمینه آبیاری با توجه به جنبه‌های اقتصادی و برای اجرای دقیق و صحیح قوانین و مقررات مربوطه به منابع آب کشور بسیار ضروری بوده و حائز اهمیت است.

گروه آبیاری و آبادانی دانشکده کشاورزی دانشگاه آذربایجان بموازات جمع‌آوری کلیه اطلاعات لازم در مورد توسعه کشاورزی نوین به اجرای یک سری آزمایشات آبیاری در مزرعه تحقیقاتی خود در خلدت پوشان اقدام نموده است و با توجه باینکه گوجه فرنگی از فرآورده‌های مهم غذایی بشمار می‌آید ولی اطلاعات کافی در مورد آبیاری آن در دسترس نمی‌باشد در تابستان سال‌های ۵۳ - ۱۳۵۱ در زمینه تعیین مناسب‌ترین رژیم آبیاری گوجه فرنگی طرح آزمایش انجام گرفته است که خلاصه‌ای از نتایج آزمایش انجام یافته از نظر تان می‌گذرد.

در اینجا لازم میدانم از همکاری بی‌شائبه آقای مهندس ابراهیم کمپانی استاد محترم گروه باغبانی صمیمانه تشکر و سپاسگزاری نمایم.

۱ - مطالعات مقدماتی محل مورد آزمایش

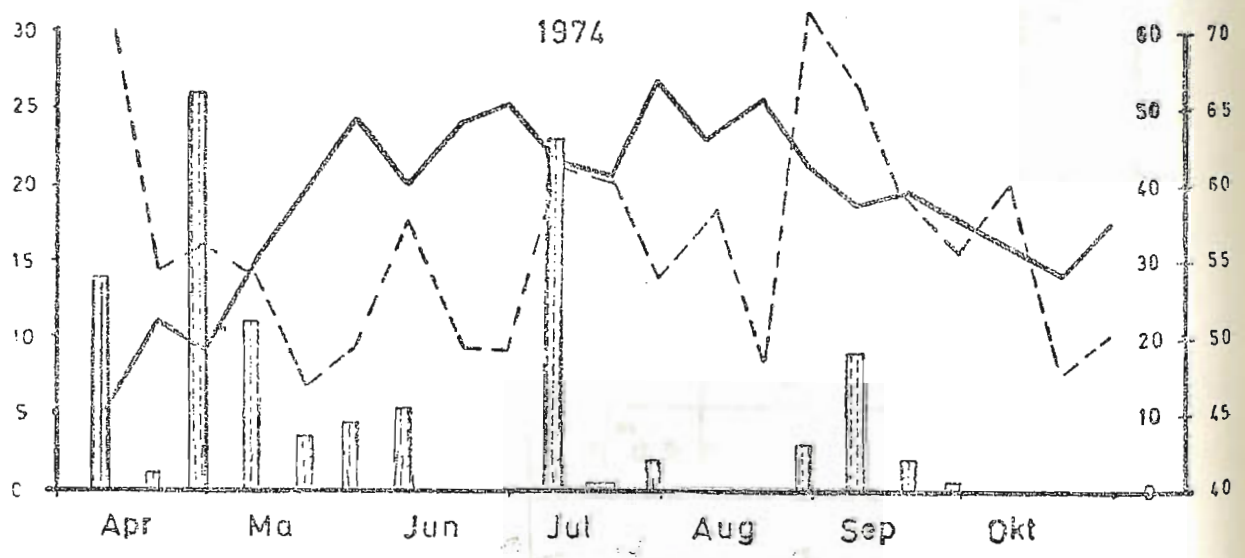
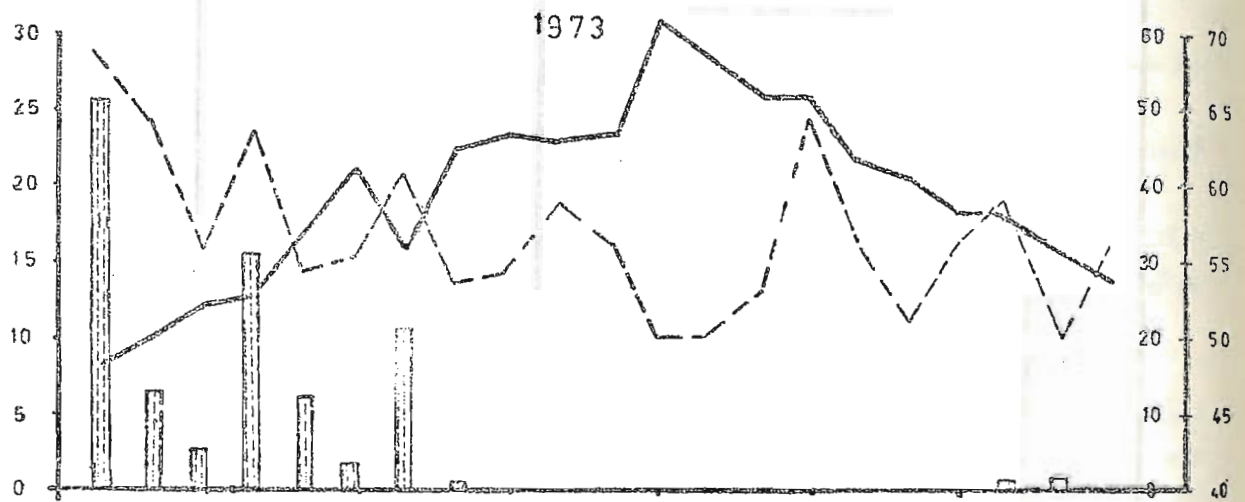
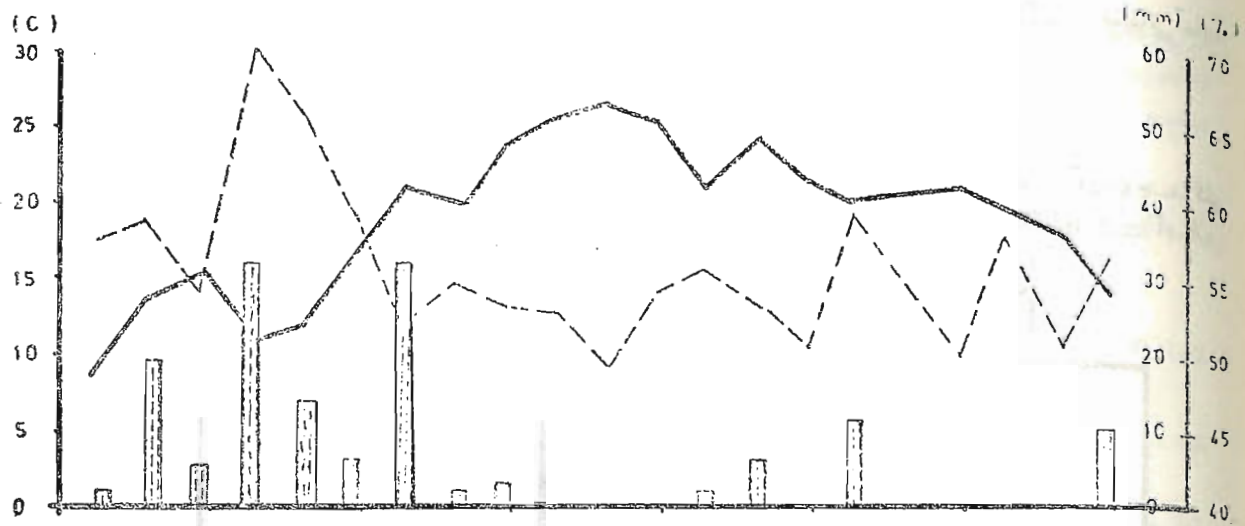
ایستگاه تحقیقاتی دانشکده کشاورزی دانشگاه آذربایجان (خلدت پوشان) در ۸ کیلومتری شرق تبریز واقع شده است. در دو طرف شمالی و جنوبی این ایستگاه تپه‌ها و در وسط آن رودخانه‌ای جریان دارد.

خاک منطقه بعلت کمبود بارندگی و نیز جوان بودن هیچگونه تحولی در آن بوقوع نپیوسته و از نوع خاک رسوبی جوان بشمار می‌آید. تجزیه مکانیکی که از محل مورد آزمایش بعمل آمده است بیشترین درصد آن تا عمق ۱۰۰ سانتیمتری از نوع شن بوده و از لحاظ طبقه‌بندی جزء گروه خاک شن بشمار می‌آید. ضرایب آبی خاک منطقه بر اثر درشتی یافت و نیز بعلت فقیر بودن مواد کلوئیدی جذب سطحی و هیدراته خیلی کم بوده و در نتیجه قسمت اعظم از بارندگی و یا آب آبیاری بعلت درشت بودن منافذ خاک بصورت آب گراویده به قشرهای پائین تر نفوذ مینماید.

در جدول شماره (۱) مشخصات دانه‌بندی و درصد حجمی ضرایب آبی خاک منطقه آورده شده است.

جدول شماره (۱)

عمق خاک (cm)	مقدار رس (%)	مقدار سیلیت (%)	مقدار شن (%)	ظرفیت فیلدی (%)	نقطه پژمردگی (%)
۱۰۰ - ۰	۵	۹	۸۶	۱۳/۵	۲/۵

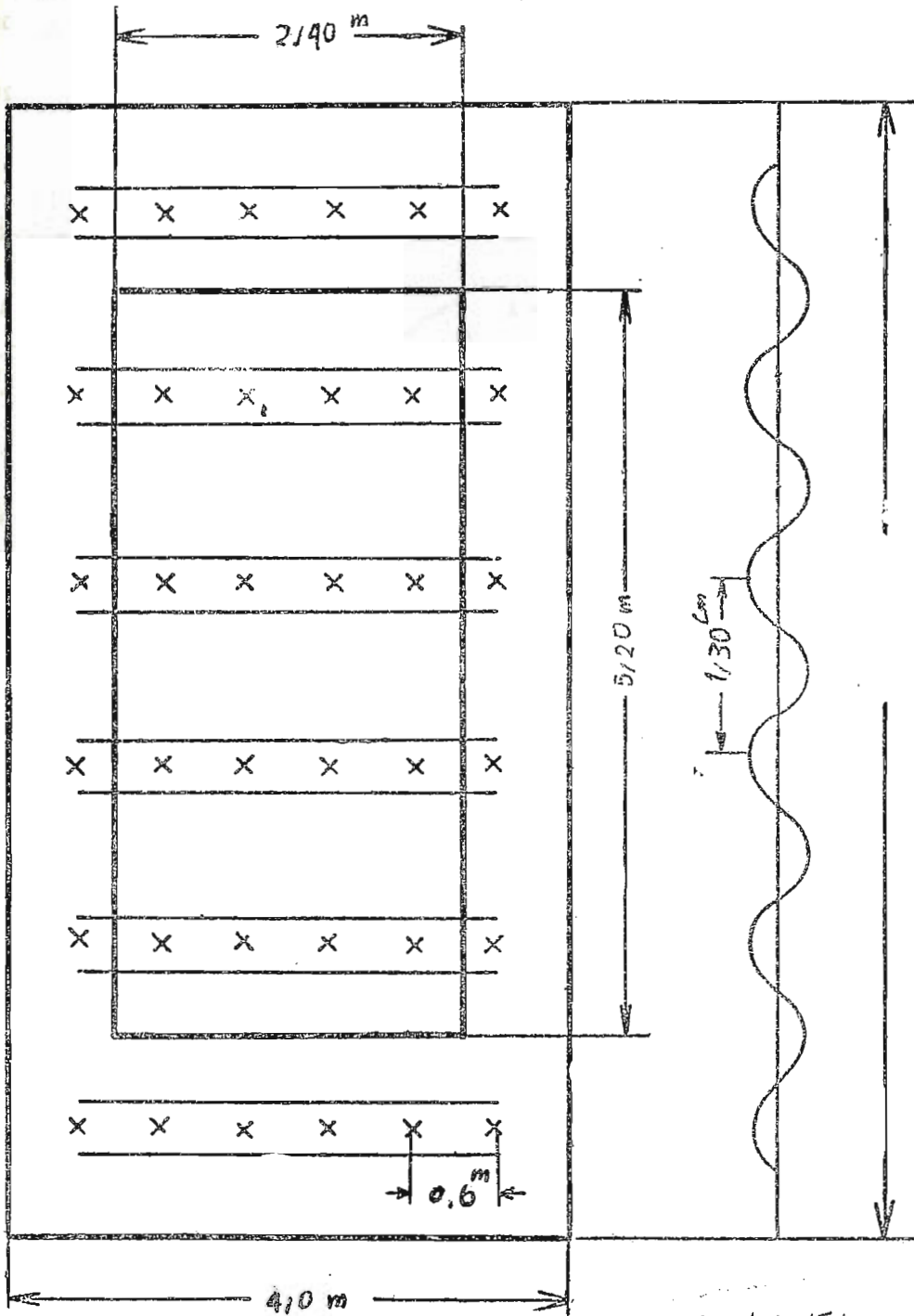


دیاگرام شماره ۱

وضعیت آب و هوای منطقه نیز از طریق دو ایستگاه هواشناسی دانشکده کشاورزی و ایستگاه تحقیقاتی آمار برداری شد و تغییرات سه ساله آن در طول مدت آزمایش در دیاگرام شماره (۱) آورده شده است.

۲ - هدف آزمایش و روش تحقیق

منظور از آزمایش بطور کلی تعیین مناسبترین رژیم آبیاری گوجه فرنگی برای بدست آوردن حداکثر عملکرد در منطقه خلد پوشان بوده که بر اساس هدف تعیین تعداد دفعات آبیاری بایه گذاری و انجام گرفته است. آزمایش



شکل شماره ۱

مزبور در طرح بلوکهای تصادفی کامل که دارای ۵ تریتمان (Treatment) ۰، ۱، ۲ و ۳ و ۴ که بترتیب بدون آبیاری (شاهد) و تناوب آبیاری ۳ و ۶ و ۹ و ۱۲ روزه و با چهار تکرار a, b, c, d صورت گرفته است. بر اساس طرح آزمایش برای سطح هر تریتمان $32 = 8 \times 4$ متر مربع و مقدار آب مصرفی بر مبنای آب قابل استفاده بشرح زیر تعیین گردیده است.

$$awc = Fc - WP$$

۳ - عملیات زراعی و اندازه گیریها

- قطعه زمین مورد آزمایش در فروردین ماه هر سال پس از تسطیح مشخصات زراعی زیر در آن صورت گرفت:
- الف - نوع بذر: گوجه فرنگی جی مورن آمریکائی و نشاء آن در زمین اصلی در اواخر خردادماه هر سال انجام گرفت.
- ب - نوع و مقدار کود: در پائیز هر سال آزمایش حدود ۲۵ تن درهکتار کود دامی به محل مر بوطه داده شده است.
- ج - قطعه بندی زمین: ۲۰ بلوک آزمایش بابعاد 8×4 متر برای ۵ تریتمان در ۴ تکرار تهیه و سپس تریتمانها با قرعه کشی بهر کدام متناسب گردیده است.
- در هر تریتمان ۶ خط کاشت وجود داشت که فاصله خطوط از یکدیگر ۱۳۰ سانتیمتر و فاصله بوتهها روی هر خط ۶۰ سانتیمتر انتخاب گردید. طول خطوط ۴ متر بنا بر این سطح زیر هر تریتمان ۳۲ متر مربع است.
- در شکل شماره (۱) - نحوه کاشت و فاصله برداشت - فاصله خطوط و بوتهها - سطح زیر کشت یک بلوک آزمایشی آورده شده است.

د - نحوه آبیاری: آبیاری بلوکهای آزمایشی از روش آبیاری نشئی استفاده گردیده بدین ترتیب که آب از کانال اصلی وارد کانالهای توزیع کننده که در مجاورت بلوکها واقع شده میگردد و سپس بوسیله قطعات رابط به داخل بلوکهای آزمایش هدایت میشود. و حتی الامکان سعی گردید که آب بطور یکنواخت در تمامی سطح بلوکها توزیع شود. در شکل شماره (۲) نحوه انتخاب بلوکها با توجه به مشخصات مر بوطه و آبیاری طرح آورده شده است.

مقدار آب در هر آبیاری با در نظر گرفتن مساحت هر بلوک (۳۲ متر مربع) و با در دست داشتن عمق آبیاری و احتساب ۲۰ درصد افت: حجم مقدار آبی که باید در داخل هر بلوک داده شود احتساب شده و مقدار آب لازم با استفاده از دستگاه اندازه گیری بهر بلوک آزمایش تحویل گردیده است. اندازه گیری مقدار جریان بوسیله دودستگاه سر ریز کننده مستطیلی شکل با فشار دگی جانبی دو طرفه انجام گرفته است و مقدار جریان توسط فرمول زیر احتساب و کنترل گردید.

جدول شماره (۲)

تریتمانها	تعداد دفعات آبیاری	مقدار آب در آبیاری (mm)	مقدار آب در مدت آزمایش (mm)	مصرف آب (m ^۳ /ha)
شاهد	۰	۰	۰	۰
تناوب ۳ روزه	۳۶	۳۹۶	۱۴۲۵/۶	۱۴۲۵/۶
» ۶ »	۱۸	۳۹۶	۷۱۲/۸	۷۱۲۷/۱
» ۹ »	۱۲	۳۹۶	۴۷۵/۲	۴۷۵۲/۱
» ۱۲ »	۹	۳۹۶	۳۵۶/۴	۳۵۶۴/۱

$$Q = C \cdot (L - 0.2H) \cdot H$$

که در آن :

$Q =$ مقدار جریان
 $L =$ عرض دهانه سرزیر
 $H =$ ارتفاع آب در سرزیر
 $C =$ ضریب دستگاه ($C = 1/86$)

در جدول شماره (۲) تعداد دفعات آبیاری، مقدار آب در هر آبیاری (برحسب میلیمتر) و مقدار آب در دوره رشد گیاه گوجه فرنگی (برحسب میلیمتر و متر مکعب در هکتار) آورده شده است. توضیح اینکه مقدار بارندگی که در طول مدت آزمایش اتفاق افتاده است بعلمت کمی میزان آن در محاسبات منظور نشده است.

شروع عمل برداشت محصول همه ساله از اواخر شهریور ماه پس از حذف یک ردیف از دو طرف و نیم متر از حاشیه بلوکهای آزمایشی بادست انجام گرفت و تا اواسط آبان ماه ادامه داشته است. طول خط در زمان برداشت ۳ متر و تعداد آنها ۴ خط و سطح برداشت زیر کشت ۱۲/۴۸ متر مربع و تعداد بوتهها در این سطح معادل با ۱۶ بوته بوده است. در جدول شماره (۳) متوسط عملکرد محصول (سه ساله) بلوکهای آزمایشی در رژیمهای مختلف آبیاری بر حسب تن در هکتار آورده است.

جدول شماره (۳)

رژیمهای آبیاری	شاهد (۰)	تناوب ۶ روزه (۱)	تناوب ۶ روزه (۲)	تناوب ۹ روزه (۳)	تناوب ۱۲ روزه (۴)
متوسط عملکرد (t/ha)	۴۱/۳	۷۲/۱	۸۸/۲	۷۶/۳	۶۷/۲

نتایج حاصله از آزمایش و تجزیه و تحلیل آماری آن

با توجه به جدول شماره (۳) که متکی به روش علمی و جداول آماری میباشد، نتایج حاصله از آزمایش مورد تجزیه و تحلیل آماری قرار گرفته و مؤید استنباطهای زیر میباشد:

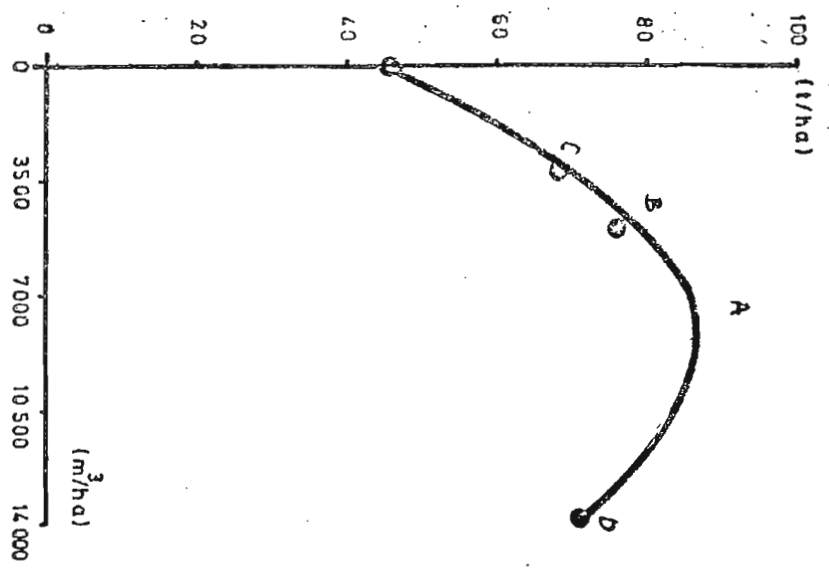
- ۱ - اختلاف عملکرد محصول بین بلوکهای که تحت تأثیر رژیمهای مختلف آبیاری واقع شده اند بلوکهای که بعنوان شاهد آبیاری نشده اند کاملاً مشهود است.
- ۲ - عملکرد ۴ نوع رژیم آبیاری که بترتیب ۳ روزه - ۶ روزه - ۹ روزه - ۱۲ روزه آبیاری شده اند و بترتیب ۷۲/۱ - ۸۸/۲ - ۷۶/۳ - ۶۷/۲ تن در هکتار و شاهد (بدون آبیاری) ۴۱/۳ تن در هکتار بوده است.

- ۳ - بطور کلی در بلوکهای که بطور میناب تری آبیاری شده اند (۶ روزه ۹ روزه) این موضوع بچشم میخورد. در نتیجه میتوان استنباط نمود، بلوکهای که در زمان تکامل میوه بطور منظم آب در دسترس گیاه قرار گرفته باعث افزایش عملکرد محصول گردیده است. درحالی که در بلوکهای با فواصل آبیاری طولانی تر با تناوب کم (۱۲ روزه) بعلمت خشکی نسبی و همچنین بلوکهای که با فواصل کوتاه آبیاری با تناوب زیاد (۳ روزه) بعلمت رطوبت زیاد که در دوره تکامل میوه بر آنها وارد آمده است، کاهش در عملکرد محصول حاصل گردیده است.
- ۴ - با توجه به مقایسه اختلاف عملکرد محصول بلوکهای با رژیم آبیاری ۶ و ۹ روزه از یک طرف و از طرف دیگر با در نظر گرفتن مصرف آب و بخصوص شرایط خاکشناسی و وضعیت آب وهوائی و بویژه امکانات آبی منطقه می توان بهترین رژیم آبیاری گوجه فرنگی در منطقه خلمت پوشان و مناطق مشابه را با رژیم آبیاری هر ۶ روز یک بار به کشاورزان توصیه نمود.

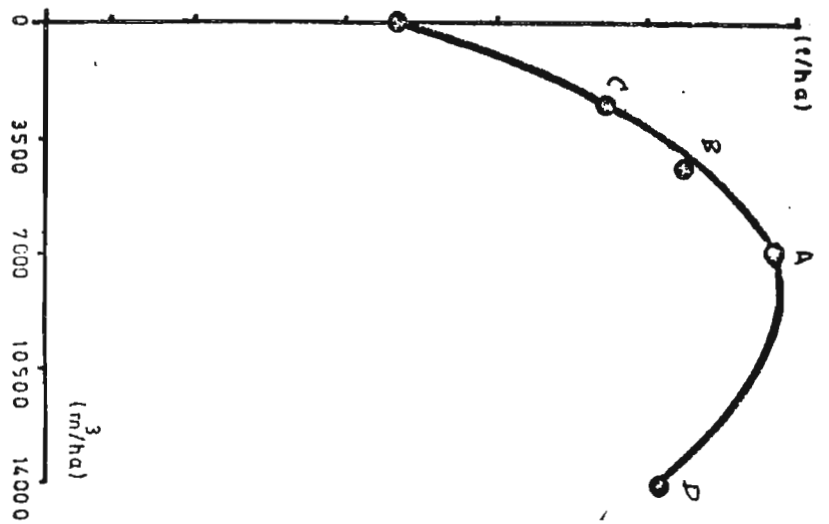
(۱۵) ابراهیم خلیل

<input checked="" type="checkbox"/>	a-3	b-0	a-1	a-4	a-2
<input checked="" type="checkbox"/>	b-1	b-2	b-4	b-0	b-3
<input checked="" type="checkbox"/>	c-4	c-3	c-0	c-2	c-1
<input checked="" type="checkbox"/>	d-0	d-1	d-2	d-3	d-4

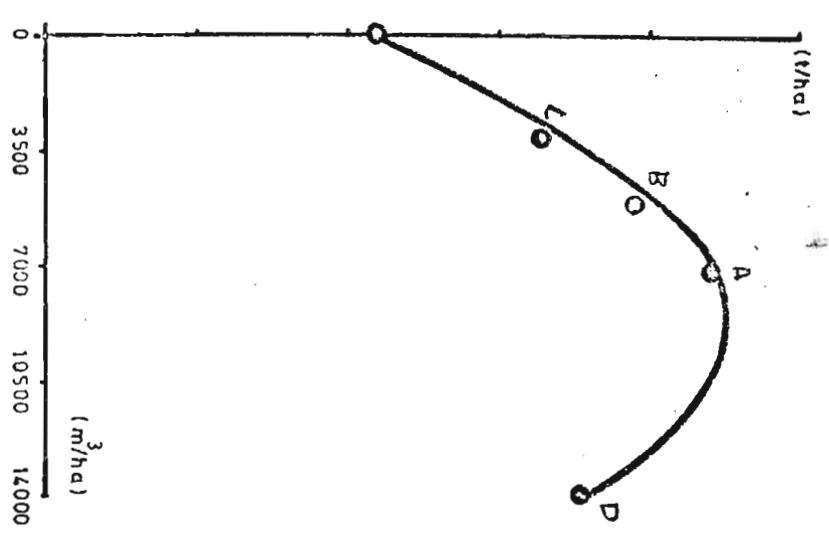
1972



1973



1974



۲۰

دیاگرام شماره ۲

۵ - با توجه با اینکه استفاده اقتصادی از آب بستگی کامل به میزان آب آبیاری و عملکرد محصول دارد (با احتساب قیمت آب و محصول بدست آمده) لذا نتایج توجیه آزمایش با این رویه در مورد گیاه گوجه فرنگی در شرایط آزمایش محل در دیاگرام شماره (۲) منعکس شده است.

نقاط A و B مشخص ترین نقطه در دیاگرام مربوطه است.

الف - نقطه A حد اکثر عملکرد محصول میباشد. مقدار مصرف آب در آن معادل $Q = 7128$ متر مکعب در دوره رشد در هکتار است.

ب - نقطه B خود نزدیک به حداکثر A_x می باشد و تغییرات عملکرد محصول ΔF برای نقاط A و B خیلی زیاد نیست (۱۱/۲ تن). در صورتی که تغییرات مصرف آب ΔQ در دو نقطه A و B (ΔQ) برابر با ۲۳۷۶ متر مکعب در هکتار مقداری است قابل توجه. لذا در عمل بادر نظر گرفتن قیمت محصول - قیمت آب و نیروی انسانی لازم جهت مصرف آب اضافی در حالت A، میتوان نقطه B را بعنوان نقطه راندمان اقتصادی در این آزمایش انتخاب کرد. د - در عمل مشاهده میشود که کشاورزان گرایش به نحو کار دارند که نقطه D را مشخص می کند. لذا توصیه میشود که از آبیاری های اضافی که جز اتلاف آب از یک طرف و کم کردن راندمان عملکرد محصول از طرف دیگر نتیجه ای ندارد، جلوگیری شود، عملاً مصرف و تناوب نقطه A و با نقاط بین A و B توصیه میشود.

DER VERSUCH LAUTET: DIE FESTSTELLUNG DES ZWECKMASSIGSTEN BEWASSERUNGSTURNUS DER TOMATEN

VERSUCHSDURCHFÜHRUNG: In den Sommern (1972-1974); wurde ein Versuch über den zweckmassigsten Bewässerungsturnus der Tomaten in der Versuchsstation der landwirtschaftlichen Fakultät der Univ. Azarabadegan in Gange gebracht.

Der Versuch wurde in einer vollständigen Blockanlage mit 4 verschiedenen Bewässerungsturnen und einer O-Parzelle mit 4 wiederholungen aufgestellt (Abb. 2).

Jede Parzelle verfügte über 6 Pflanzenreihe mit einen jeweiligen Abstand von 1,30 m und einer Länge von 5,0 m. Der Abstand einer jeweiligen Pflanze betrug 0,60 m.

Bei der Ernte wurden die 2 ausseren Reihen und ein Streifen von 0,5 (m) der beiden Seiten des Versuchsrandes nicht miteingebracht.

Versuchsergebnisse: Die Erträge der 4 Bewässerungsturnen, welche in einer Zeit von je 3-6-9 und 12 Tagen bewässert wurden, hatten Ordnungsgemäss einen 3 Jahrigen Durchschnittsbetrag von 72,1-88,2-76,3-75,1 t/ha und die O-Parzelle von 41,3 t/ha.

1. Die Statistik hat bewiesen, dass die Erträge zwieschen den verschiedenen Bewässerungsturnen gesichert sind.

2. Die Parzelle, welche mit einen Turnus von 6 Tagen bewässert wurde, hatteden Hochstertrag (88,2 t/ha). und die Parzelle, welche mit einen Turnus von 12 Tagen bewässert wurde, hatte den niedrigsten Ertrag (67,2 t/ha).

3. Die Parzellen, welche Ordnungsgemäss bewässert wurden (6 und

9 Tagen) bewiesen einen guten Ertrag. Im Vergleich zu den Parzellen, welche zu viel (je 3 Tage) oder zu wenig (je 12 Tage) Wasser erhielten, wurde ein nicht zufriedenstellender Ertrag festgestellt.

4. Durch die Bedingung der Boden- und Klimaverhältnisse des Versuchsfeldes, kann man die Bewässerungsturnus, von je 6 Tage als "Hochst Ertrag" bezeichnen.

5. Aus Wasserwirtschaftlichen Gründen bevorzugt man den 9 Tage Turnus, da er zum Vergleich den 6 Tage Turnus viel weniger Wasser beansprucht als zum Vergleich des Ertragsunterschiedes.

Z. B. kann man die 2 Punkte A und B aus der Diag. 2 entnehmen:

- Punkt A enthält den Hochstertrag (88,2 t/ha) und der Wasserverbrauch Q beträgt 7128 m³/ha.

- Punkt B enthält den Ertrag nahe zu A (76,3 t/ha) und der Wasserverbrauch Q beträgt 4752 m³/ha.

Der Ertrag unterschied beträgt 11,2 t/ha und die Wasserverbrauchs differenz 2376 m³/ha. Deswegen kann man den Punkt B (je 9 Tagen bewässern) als "Wasserwirtschaftlichen Gründen" bevorzugt.

مزایای اقتصادی سدهای جمع آوری سیلاب و تغذیه آب از مخزن سد

در سفره آبدار

مهندسین مشاور ستیران

۱-۱- کلیات

در این نوع ساماندهی سد کلیه آبها را ذخیره نکرده بلکه نقش آن جمع آوری طغیانها و نفوذ مجدد آبها در سفره زیرزمینی است. بده سد در این حالت یا مساوی ظرفیت نفوذپذیری طبیعی رودخانه است یا مساوی ظرفیت تاسیساتی است که برای نفوذ دادن آب ساخته شده جمع هر دو. آبها پس از نفوذ در سفره در پائین دست توسط تلمبه استخراج شده و برای مجاهای مصرف هدایت خواهد شد.

۱-۲- اصول کار

فرض شده که سد بادرچه باز کار خواهد کرد لذا مسئله تقسیم ماهیانه در بین نیست پس بده تابع ابعاد درچه و فشار روی آن است تا وقتی که بده کم بوده و درچه را کاملاً نپوشانیده آب خارج شده و در مخزن سد ذخیره نخواهد شد. برعکس وقتی که آب درچه را پوشانیده (حالت طغیان) قسمتی از آب بدهت سد ذخیره شده و ارتفاع بالا میرود. ارتفاع آب پشت سد تا لحظه ای که آبهای ورودی Q_E بیشتر از آبهای خروجی Q_S است بالا خواهد رفت برعکس وقتی که Q_E کوچکتر از Q_S باشد دریاچه خالی شده مجدداً آماده پذیرش طغیانها خواهد بود در دوره پر شدن باید بررسی شود که از ارتفاع سطح آب Z هرگز از حداکثر انتخابی بالا نرود چنانچه این بالا رفتن پیش آید:

- یا باید ظرفیت سد را زیاد نمود لذا ارتفاع سد بالا میرود.

- یا باید یک سرریز برای خارج نمودن آبهای زیادی در نظر گرفت

۱-۳- اصول تعیین ابعاد

فرم سد تقریباً مطابق شکل زیر است:

- Q_E و Q_S بدههای ورودی و خروجی هستند.

- Z_P ارتفاع پای محل برداشت است.

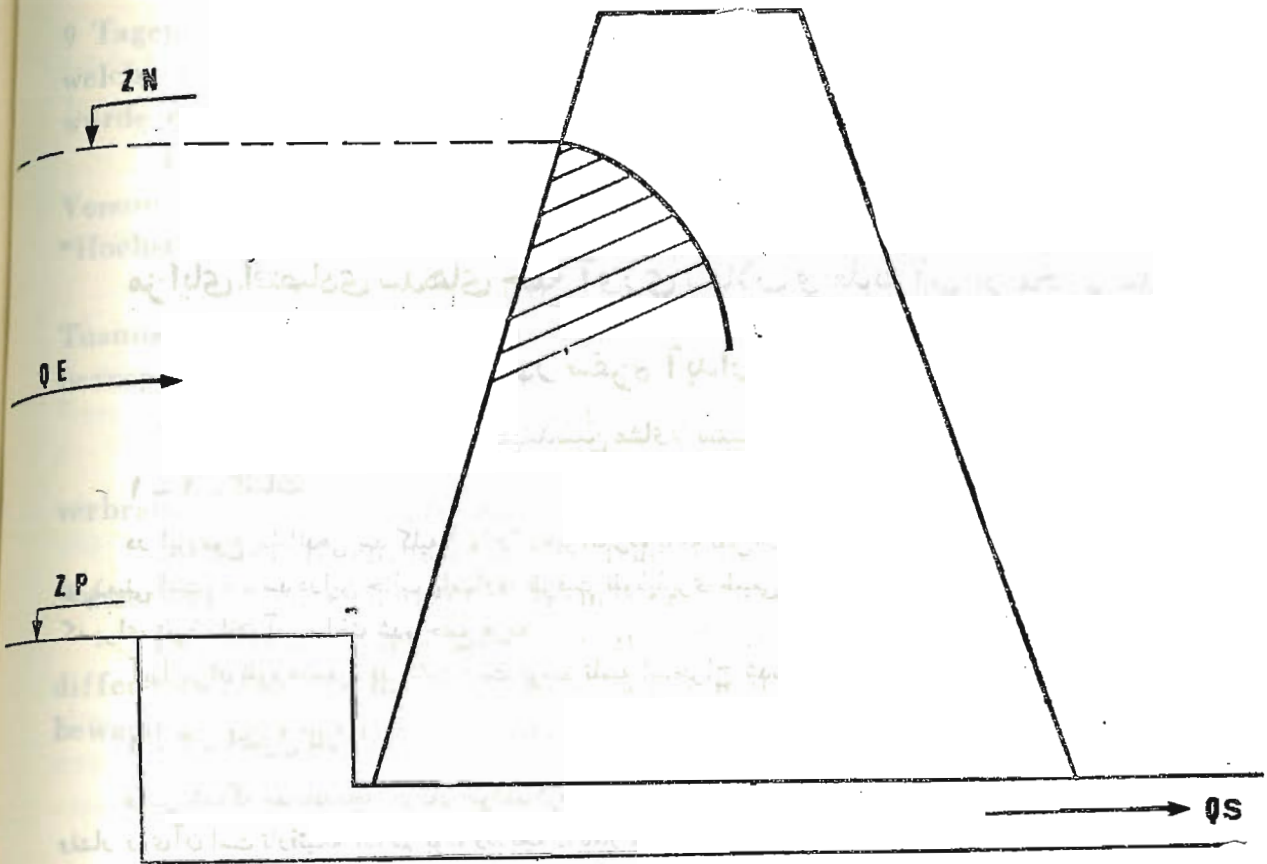
- Z_N ارتفاع دریاچه در حالت عادی یا ارتفاع سرریز اطمینان است.

تغییرات Q_S به حسب فشار آب یعنی اختلاف $Z - Z_P$ تابعی است که پارامترهای آن نیز تابع خصوصیات برداشت است.

در مورد بالا و در سطح این مطالعه مقدماتی فرض میشود که Q_S مثل شلجمی و مطابق فرمول زیر تغییر می نماید.

$$Q_S = K \sqrt{Z - Z_P}$$

با Z_P = ارتفاع سطح آب در مخزن



شکل ۱

K = ضریب بده که تابع فرم قطر دریچه است.

بسته به ارتفاع Z سطح آب معادله بیلان دریاچه در لحظه T بشرح زیر است:

(۱) {	{	$ZP < Z \leq ZN$	$Q_S = K\sqrt{Z - ZP}$	{	$Q_E \geq Q_S$	
		$Z \geq ZN$	$\Delta S = (Q_E - Q_S)\Delta T$			
			$Q_S = K\sqrt{Z_N - ZP} = Q^{MAX}$			
		$\Delta S = 0$ $VDEV = (Q_E - Q_S)\Delta T$				
		$\Delta S = (Q_E - Q_S)\Delta T$ $Q_E < Q_S$ $VDEV = 0$				
		$Z < ZP$	$Q_S = 0$	$\Delta S = Q_E \times \Delta T$		

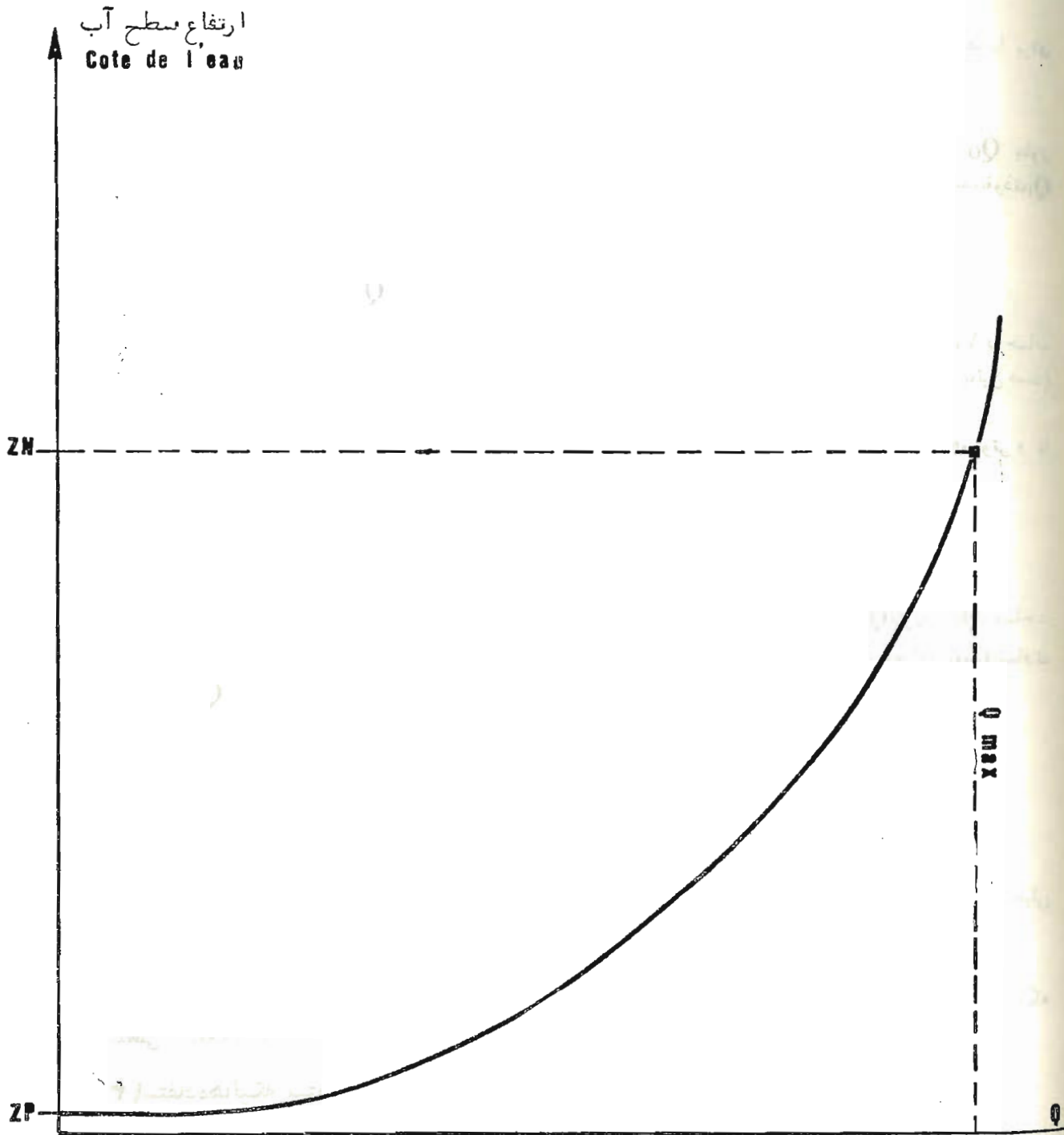
S یک رقم جبری بوده و تغییرات ذخیره آب را در لحظه T میدهد چون این تغییرات اصولاً تابع بدههای طغیان است و خود طغیان نیز به حسب زمان خیلی سریع تغییر می کند لذا محاسبات در زمانهای بسیار کوتاه انجام گرفته است.

چون محاسبات بر روی کامپیوتر انجام می شود لذا زمانها بشرح زیر انتخاب میشوند:

۲ - ساعت برای ماههایی که طغیان وجود دارد (اسفند، فروردین، اردیبهشت، خرداد)

- یکروز برای سایر ماهها

باتوجه باینکه دریاچه همیشه پر از آب نخواهد بود لذا از اتلاف از طریق تبخیر صرفنظر شده است برنامه‌ای مورد استفاده قرار گرفته همان برنامه است که در مرحله اول استفاده شده بود با داشتن بده‌های درازمدت و تقسیم



شکل ۲

ماهنامه رودخانه می‌توان ارتفاع آب را در دریاچه حساب نمود کلیه خصوصیات هیدرولیکی و جغرافیایی (برداشت و تخلیه طغیان) در نظر گرفته شده اند.

۲ - بیان آشناسی این نوع تاسیسات

اطلاعات مدل بشرح زیر هستند:

اولاً اندازه گیری های بده روزانه درمحل سد - سیلابها از روی هیدروگرام تئوری که بده متوسط را برای دوره های ۲ ساعت میدهد استخراج میشود.

ثانیاً منحنی ارتفاع - حجم مخزن و قطر دریاچه خروج.

فرض میشود که در مواقع نبودن تاسیسات (یعنی سد و حوضچه های نفوذ دهند) بدهی معادل Q_0 بطور طبیعی در مخصوص افکنه رودخانه و در منطقه کوهپایه نفوذ می نماید چنانچه Q بده رودخانه در محل سد، بده نفوذی Q_I در مخروط افکنه بشرح زیر خواهد بود:

$$(2) \begin{cases} Q_I = Q & Q \leq Q_0 \\ Q_I = Q_0 & Q > Q_0 \end{cases}$$

چنانچه از این معادلات در مورد بده های روزانه استفاده شود می توان حجم آب نفوذی سالانه V_{IN} را حساب نمود چنین وضعی را مبدأ گویند چنانچه تاسیساتی در نظر گرفته شود (جمع آوری طغیانها و نفوذ آبها در پائین دست) حجم آب نفوذی زیاده تر خواهد شد فرض می شود که ارتفاع Z_p آستانه دریاچه برداشت ثابت است. برای قطر معین D دریاچه برداشت و ارتفاع Z_N آستانه سرریز اطمینان میتوان از طریق کامپیوتر و با توجه به معادلات (۱) مدیریت چنین تاسیساتی را حساب نمود.

$$Q_{MAX} \leq Q_0 \quad \text{فرض میشود}$$

$$Z \leq Z_N \quad \text{برای تمام موارد}$$

$$Q \leq Q_{MAX} \leq Q_0$$

لذا احتیاجی به تاسیسات تغذیه مصنوعی در پائین دست نیست ولی برعکس برای $Q_{MAX} > Q_0$ مساحت باید، در پائین دست تاسیسات تغذیه مصنوعی در نظر گرفت چنین تاسیساتی باید طوری باشد که بده لحظه ای نفوذی مساوی اختلاف $Q_{MAX} - Q_0$ باشد.

طبیعی است که اهمیت تاسیسات با تفاضل $Q_{MAX} - Q_0$ زیاد میشود.

در هر دو مورد بده نفوذی در پائین دست و در مخروط افکنه مقادیر زیر خواهد بود:

$$(3) \begin{cases} Z \leq Z_N & Q_I = Q_S \\ Z > Z_N & Q_I = Q_{MAX} \end{cases}$$

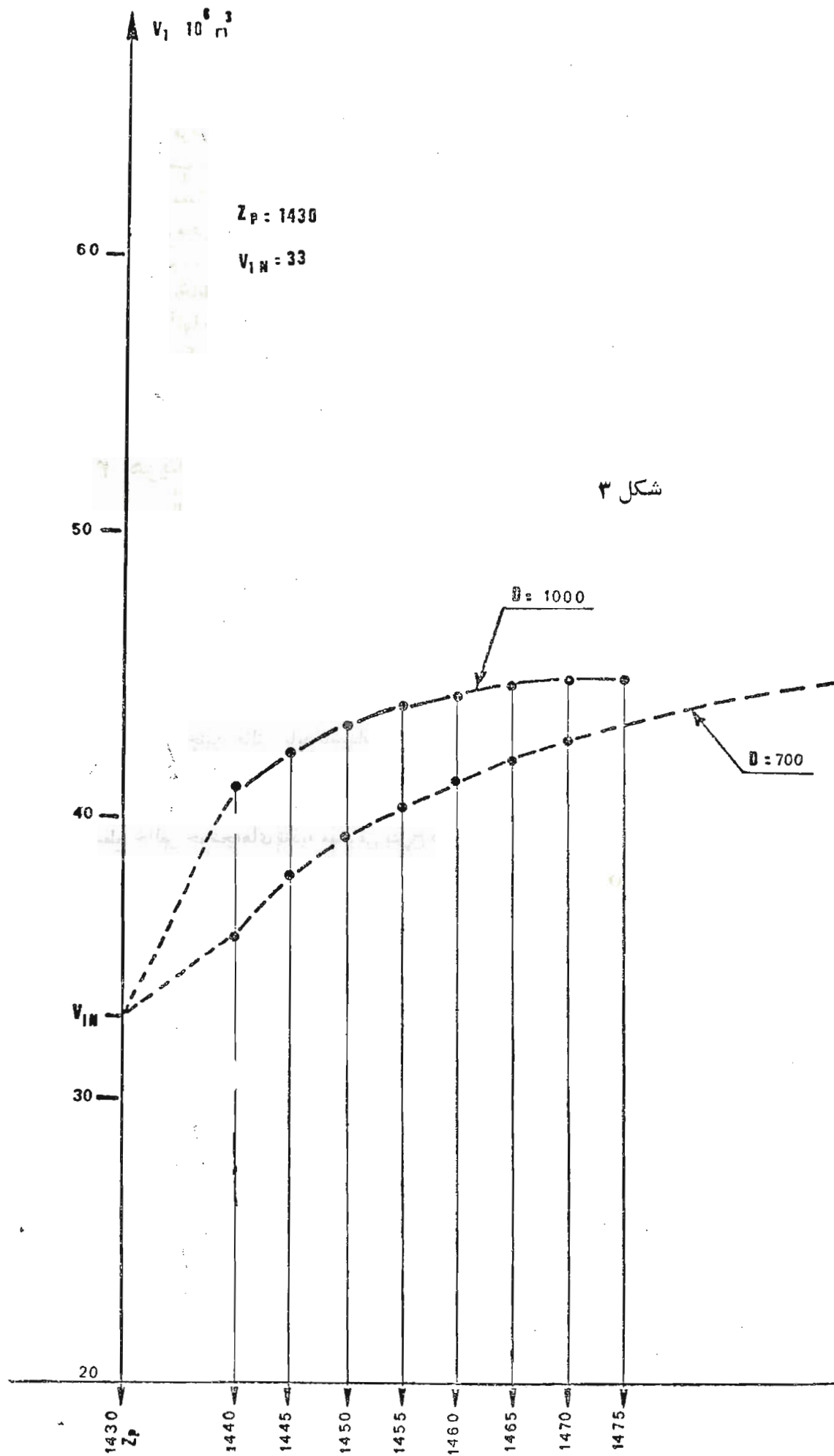
با توجه به معادلات (۱) و (۳) میتوان از طریق کامپیوتر به نتیجه رسید چون Q_{MAX} یک تابع خیلی مشخصی از Z_N و D (قطر دریاچه خروجی) است حجم نفوذی V_I مساوی خواهد بود با:

$$V_I = f_I(Z_N \text{ و } D) + V_{IN}$$

تابع f بدنبال مقادیر D وقتی که Z_N را تغییر میدهم توسط نقطه مشخص میشود باین ترتیب یک شبکه منحنی در صفحه (Z_N و V_I) بدست می آید (شکل ۳).

۳ استفاده هائیکه میتوان از چنین تاسیساتی انتظار داشت

این تجهیزات برای مصارف معین در نظر گرفته میشود و حجم اضافی باقی مانده از تغذیه آب شهر و کشاورزی در زمین ذ نفو مینماید.



فرض میشود که ارزش آب برای کشاورزی و تغذیه شهر معلوم است لذا سود سالانه A یک از این تجهیزات بدست میآید متناسب با اختلاف $V_I - V_{IN} = f(Z_N \text{ و } D)$ میباشد .

معذالك باید در بر آورد ضریب این تناسب دقت لازم بعمل آید البته نمیتوان از تمام آبیکه در عرض سال در سفره و در مخروط افکنه نفوذ مینماید استفاده کرد زیرا قسمتی از آب بطرف پائین دست حرکت کرده و از منطقه چاهها خارج میشود .

بخاطر همین مسئله باید ضریب تناسب k را قدری کمتر انتخاب نمود حد پائین مربوط به بر آورد جمع آوریهای آبها در حالت خیلی بد است. باین ترتیب یک رشته منحنی (شکل ۴) با در نظر گرفتن قطر دریاچه برداشت بدست میآید که سود سالانه استفاده از آب اضافی نفوذی را بر حسب ارتفاع Z_N (ارتفاع آستانه سرریز) میدهد برای تجهیزات باید این سود سالانه بیشتر از هزینه سالانه تجهیزات (هزینه نگهداری و هزینه استهلاک سرمایه گذاری برای ایجاد سد و احتمالاً تاسیسات تغذیه مصنوعی) باشد .

۴ - هزینه تجهیزات

باید دموورد را بسته باینکه حداکثر بده برداشت Q_{MAX} کمتر یا بیشتر از بده حد نفوذی در حالت طبیعی یعنی Q_0 که قبلاً تعیین شده باشد انتخاب نمود .

$$Q_{MAX} < Q_0 \text{ اولاً}$$

در چنین حالتی احتیاجی به تاسیسات تغذیه مصنوعی در پائین دست نیست و تنها خود سدگانی است هزینههای سالانه استهلاک مربوط به نرخ بهره و زمان بازگشت سرمایه میشود. در هر صورت این هزینهها مثل هزینههای نگهداری متناسب با ارتفاع سد و آنهم متناسب با Z_N است .

$$Q_{MAX} > Q_0 \text{ ثانیاً}$$

در چنین حالتی باید تاسیسات تغذیه مصنوعی بر روی مخروط افکنه در پائین دست سد در نظر گرفت فرض میشود که بده لحظه ای نفوذی مساوی حداکثر بده دریاچه برداشت منهای بده نفوذ طبیعی رودخانه یعنی اختلاف $Q_{MAX} - Q_0$ باشد. اگر V سرعت نفوذ در بستر مخروط افکنه (فرض میشود که طی آزمایش بدست آمده) باشد در آن صورت سطح خالص حوضچههای تغذیه مصنوعی بشرح زیر خواهد بود .

$$S = \frac{Q_{MAX} - Q_0}{V}$$

هزینه اجراء و هزینههای نگهداری حوضچههای تغذیه مصنوعی متناسب با سطح آنها است بنابراین اختلاف $Q_{MAX} - Q_0$ یا Q_{MAX} متناسب با Z_N و D است .

ملاحظه میشود که هزینه سالانه عمران تابع Z_N و D است . این تابع چنانچه به D مقادیری داده و Z_N را تغییر دهیم توسط نقاط نشان داده میشود همچنین یک شبکه منحنی بدست میآید (شکل ۵) این منحنیها خصوصیات زیر دارند همه دارای یک نقطه زاویه ای برای مقدار Z_{NC} از Z_N که مربوط به $Q_{MAX} = Q_0$ است دارند . نتیجتاً :

$$\begin{aligned} Z_N &< Z_{NC} \\ Q_{MAX} &< Q_0 \end{aligned}$$

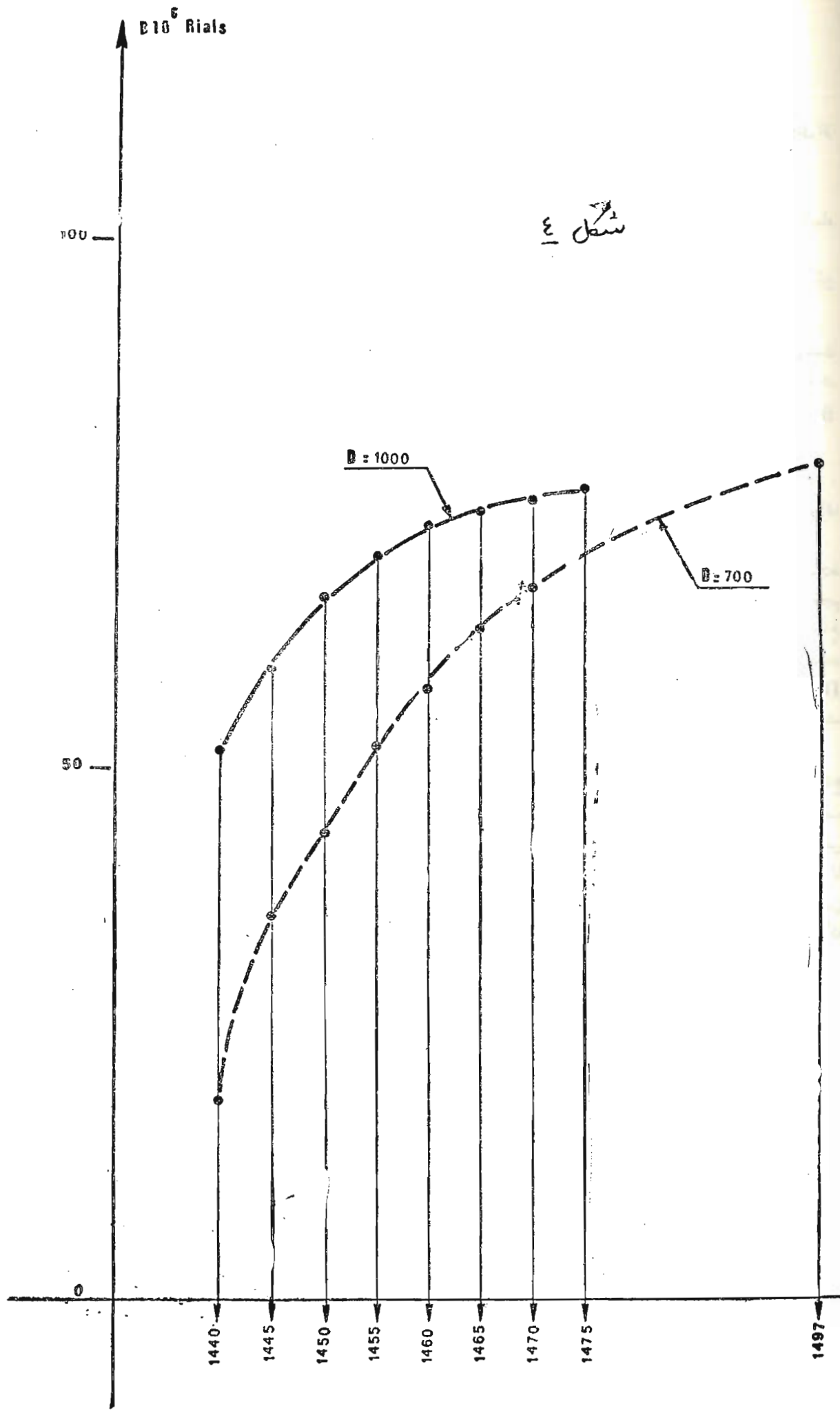
هزینه تاسیسات تنها هزینه سداست

$$\begin{aligned} Z_N &> Z_{NC} \\ Q_{MAX} &> Q_0 \end{aligned}$$

برعکس موقعبیکه

باید به هزینه سالانه سد هزینه سالانه تاسیسات تغذیه مصنوعی اضافه گردد این هزینه متناسب اختلاف $Q_{MAX} - Q_0$ است لذا یک نقطه زاویه ای روی منحنی ظاهر میشود.

براحتی میتوان نشان داد که Z_{NC} یک تابع نزولی از قطر دریاچه برداشت است.



ع
س

۵ - ابعاد مطلوب تاسیسات

برای يك مقدار معلوم D (قطر دریچه برداشت) منحنی زیر را رسم میکنیم این منحنی سود حاصل از تاسیسات است.

$$B - C = f_2(Z_N, D)$$

ملاحظه میشود که این منحنی برای يك مقدار Z_{NM} از Z_N به يك حداکثر میرسد این نقطه مربوط بابعاد مطلوب سد برای مقدار معلوم D است .

چنانچه این مقدار D با اندازه کافی کم باشد ملاحظه میشود که Z_{NM} کمتر از Z_{NC} از Z^N است که برای آن Q_{MAX} مساوی Q_0 میباشد (حالت نقشه شماره ۶ برای برابر با ۷۰۰ میلیمتر).

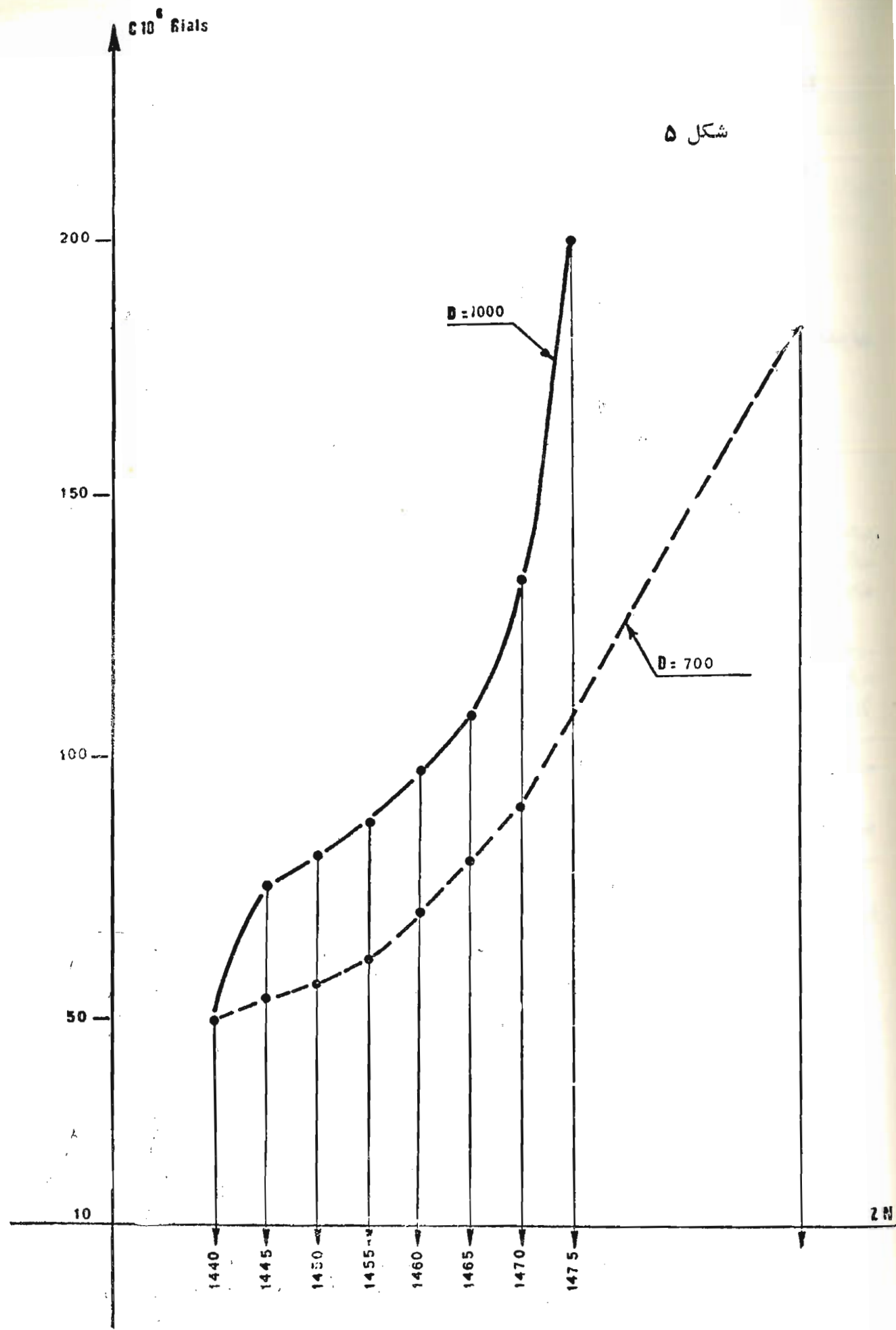
در این صورت ابعاد مطلوب برای مقدار D در نظر گرفته شده احتیاجی به تاسیسات تغذیه مصنوعی در پائین دست سد را ندارد . لذا بهتر است قطر دریچه برداشت یعنی D را برای يك مقدار معلوم Z_N و بنا بر این C اضافه نمود که در آن صورت بده حد اکثر دریچه برداشت Q_{MAX} بالا میرود و در نتیجه مقدار حجم آب نفوذی و بدنبال آن B زیاد می گردد .

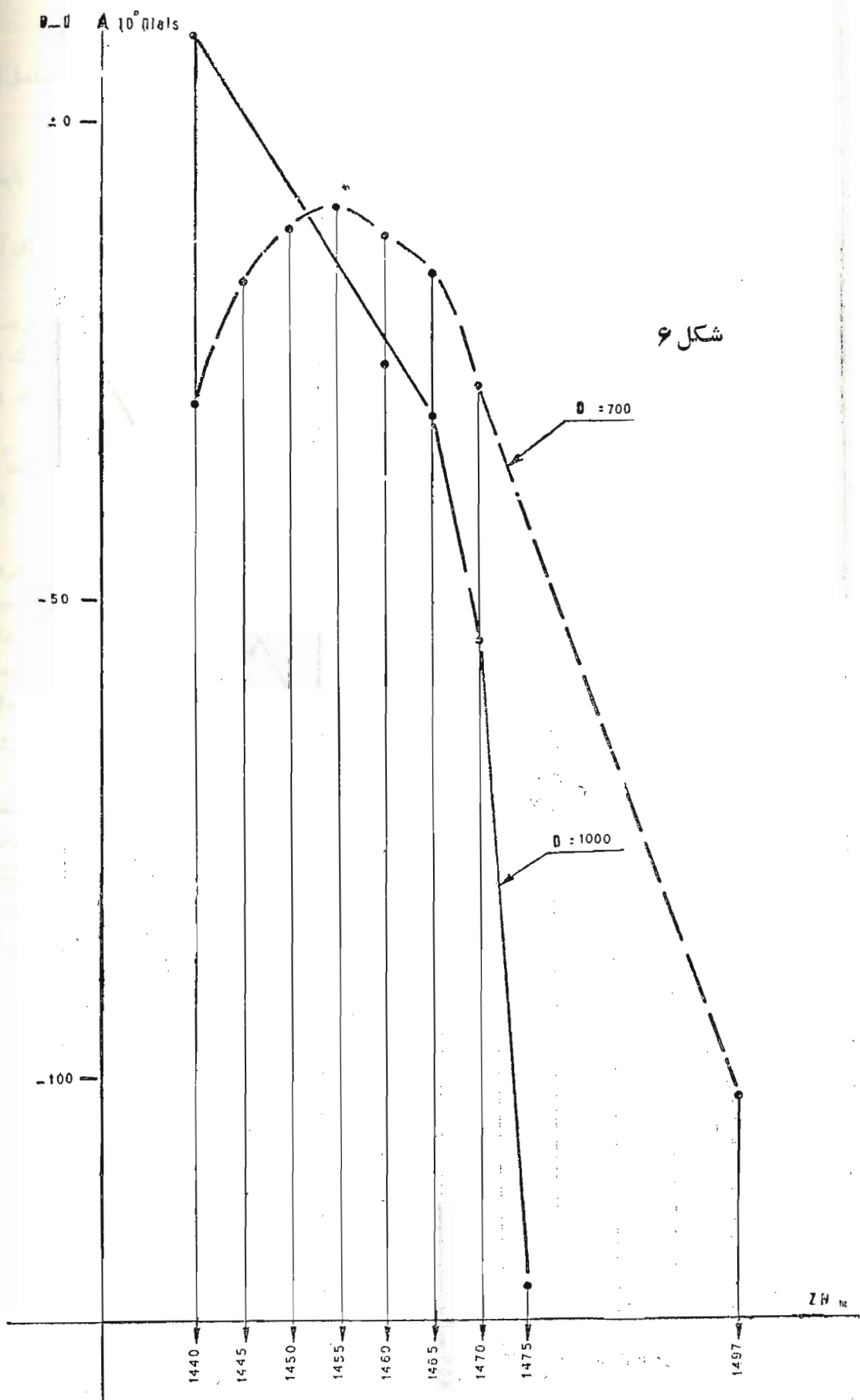
حد اکثر $B - C$ که فرض شده تابع Z_N میباشد برای D با اندازه کافی از تابع صعودی D کوچک است . برعکس Z_{NM} و Z_{NC} تابع نزولی D هستند معذالك Z_{MC} خیلی سریع تر از Z_{NM} نزول میکند البته برای بعضی مقادیر D_C و D مقدار Z_{MN} مساوی Z_{NC} است .

چنانچه قطر دریچه برداشت D از رقم D_C بیشتر شود دو مورد پیش می آید . چنانچه سرعت نفوذی در مخروط افکنه کم است و اگر ارزش آب زیاد نیست (و با احتمال ضعیف هردو شرایط وجود دارد) سود اضافی حاصل از ازدیاد حجم نفوذی کمتر است از اضافه هزینه ای که توسط تاسیسات تغذیه مصنوعی در پائین دست بکاررفته این عمل حتی اگر ارتفاع سدهم پائین بیاید صورت خواهد گرفت بنابراین مرحله مطلوب برای $D = D_C$ است و لزومی ندارد که در پائین دست تاسیسات اضافی در نظر گرفت در این مورد بمثال صفحه بعد (به شکل ۶ در مورد میلی متر ۱۰۰۰ $D = D_C =$ رجوع شود) که در مورد سد فریزی بدو منظور (تغذیه مصنوعی و پمپاژ) و تنها تغذیه شهر مشهد در پیش بینی نموده رجوع شود .

ملاحظه می شود که در این حالت مرحله مطلوب مربوط به استفاده کمتر از منبع است (در مورد فریزی ارتفاع آستانه سرریز تنها در ۱۰ متری بالای آستانه دریچه برداشت و حجم اضافی نفوذی تنها مربوط به ۸ میلیون متر مکعب است) این مسئله براحتی قابل توجیه میباشد زیرا کم شدن هزینه سد مربوط به کم شدن ارتفاع سد است برعکس چنانچه سرعت نفوذی در مخروط افکنه و ارزش آب زیاد هستند بهتر است قطر دریچه برداشت از مقدار D_C به بعد تا مقدار D زیاد شود و در آن صورت باید تاسیسات تغذیه مصنوعی در پائین دست احداث شود. در این صورت تساوی بین سود اضافی حاصل از ازدیاد حجم نفوذی و اضافه هزینه عمران بدست می آید نقطه مطلوب واقعی آن نقطه ای است که ابعاد سد متناسب با تاسیسات تغذیه مصنوعی در پائین دست باشد .

شکل ۵





شکل ۶

کنترل شوری در اراضی تحت آبیاری

V.A. DUKHOVNYI

نماینده قسمت علوم تکنیکی - انستیتیوی تحقیقات آبیاری آسیای مرکزی از اتحاد جماهیر شوروی

ارائه شده در کنفرانس آبیاری و زهکشی تاشکند

ترجمه و تنظیم: ابراهیم یزدی، کارشناس آبیاری و اصلاح اراضی موسسه خاکشناسی و

حاصلخیزی خاک

کنترل شوری در اراضی تحت آبیاری

اراضی تحت آبیاری دنیا مشتمل بر ۲۳۵ میلیون هکتار یا ۱۶٪ کل اراضی زراعی جهان است. که از این مساحت بیش از ۵۰٪ کلیه تولیدات کشاورزی جهان تامین میگردد. بعنوان مثال در کشور اتحاد جماهیر شوروی میانگین عملکرد پنبه خام بیش از ۳ تن در هکتار و میانگین عملکرد برنج ۴ تن در هکتار و میزان عملکرد گندم ۲/۴ تن در هکتار میباشد.

بهر حال علیرغم شرایط اقلیمی مناسب در پاره‌ای کشورهای که حتی طرحهای آبیاری پیشرفته‌ای نیز دارند میزان تولیدات ویژه کشاورزی در اراضی تحت آبیاری زیاد نیست. بطوریکه در سال ۱۹۷۳-۱۹۷۴ عملکرد برنج در کشور هندوستان ۱/۴۵ تن در هکتار و عملکرد پنبه ۰/۹ تن در هکتار و بالاخره عملکرد گندم ۱/۳۸ تن در هکتار گزارش شده است. بهمین ترتیب در کشور پاکستان عملکرد محصولات فوق‌الذکر بترتیب ۲/۲۶ و ۱/۰۴ و ۱/۱۹ تن در هکتار بوده است در همان سال میزان تولید برنج - پنبه و گندم در کشور ایران به ترتیب ۳/۱۶ و ۰/۹ و ۱/۷۲ تن در هکتار بوده است.

از میان عوامل گوناگون که در سطح فعلی تولید محصولات کشاورزی موثرند می‌توان مسواری را از قبیل عدم مهارت در زراعت - کمبود شیمیائی و بالاسره عدم کفایت امر مکانیزاسیون را در عملیات کشاورزی نام برد. یکی از مسائل مهم که در تولید کشاورزی کشورهای بسیاری اثر می‌گذارد شور شدن اراضی تحت آبیاری است. تحقیقاتی که وسیله محققان منابع آب کشور مکزیک در این زمینه در پروژه آبیاری ۴۱ در ایالت سونورا (SONORA) بعمل آمد نشان داد که:

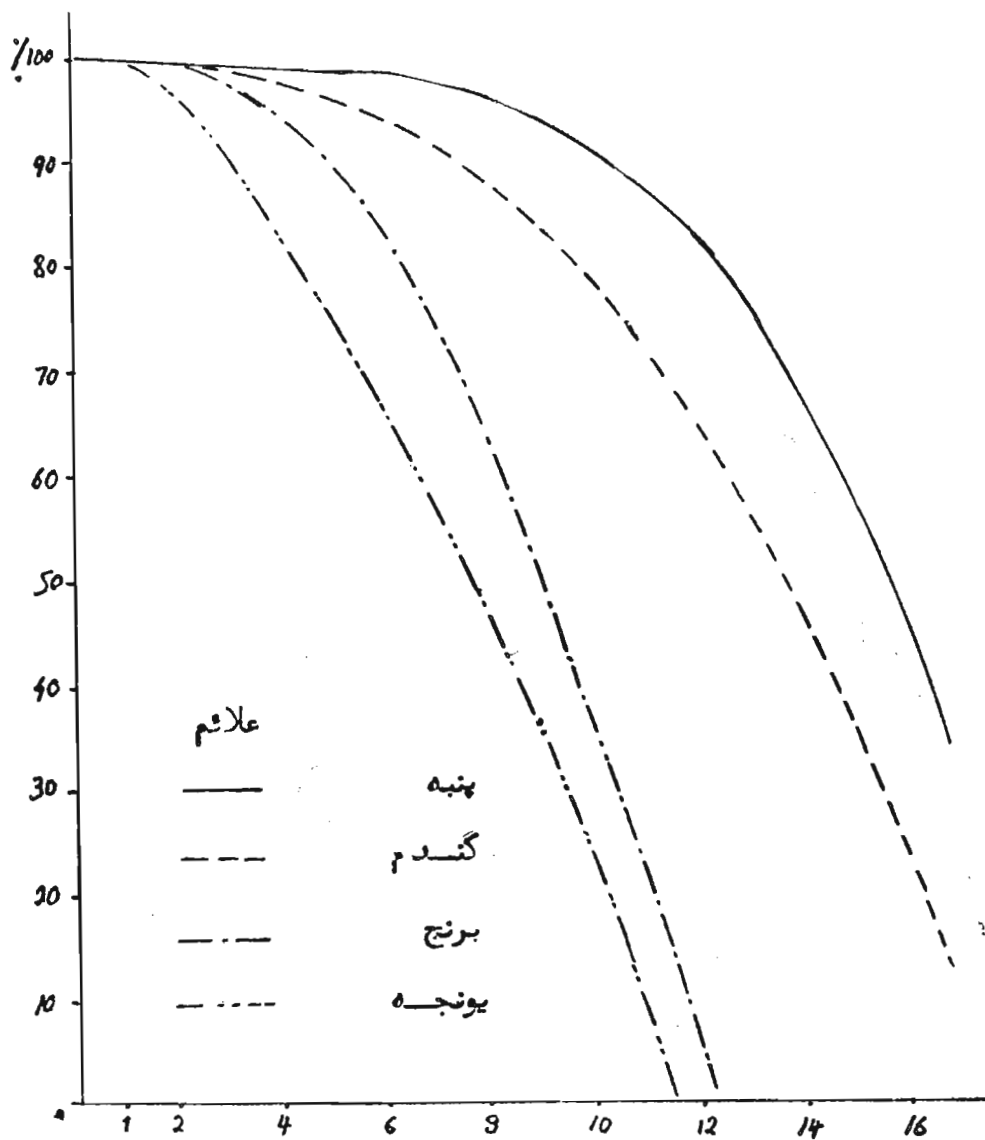
شوری کم اراضی میزان محصول را حدود ۵ درصد نقصان داد که این میزان کاهش در اراضی با شوری متوسط به ۵۰٪ نیز می‌رسد و بالاخره با شوری زیاد میزان کاهش محصول حتی به ۹۰٪ نیز افزایش می‌یابد در حالیکه میزان کاهش محصول را در اراضی کاملاً شور (سولونچوک) تا حدود ۱۰ درصد هم می‌توان انتظار داشت بنا به عقیده V.A. Kovda شوری کم اراضی عملکرد محصول را تا حدود ۲۰٪ کاهش و در شوری متوسط کاهش عملکرد محصول به ۴۰-۶۰٪ نیز میرسد بطوریکه در لکه‌های کاملاً شور (سولونچوک) این قبیل اراضی گاه عدم تولید محصول نیز اتفاق می‌افتد.

باستناد ارقامی که وسیله I. Baumans و V. Houlsbols و همکارانشان گزارش گردیده در اراضی تحت آبیاری کشور عراق میزان شوری خاک موقعی که به ۱۰ میلی موزبر سانتی‌متر (هدایت الکتریکی عصاره اشباع خاک) برسد عملکرد محصول جورا ۴۰٪ کاهش وزمانی که این میزان شوری به ۱۸ میلی موزبر سانتی‌متر بالغ گردد میزان نقصان عملکرد محصول به ۶۵ درصد افزایش می‌یابد ارقام - تاثیر میزان شوری خاک در عملکرد محصولات مختلف (پنبه گندم - برنج - یونجه) که بوسیله BERNSTEIN تجزیه گردیده در شکل شماره یک نشان داده شده است علاوه بر

آن ارقام تاثیر میزان شوری خاک در عملکرد محصول پنبه خام که بوسیله محققان روسی (V.M.L. eastagev)
 I.S.Rabochev و K.H.I.Yakubov و I.K.kiselevr) جهت منطقه آسیای مرکزی تجربه گردیده در
 شکل شماره دو ارائه شده است.

شکل شماره یک - رابطه بین کاهش میزان محصول و شوری عصاره اشباع خاک را نشان میدهد (که بوسیله

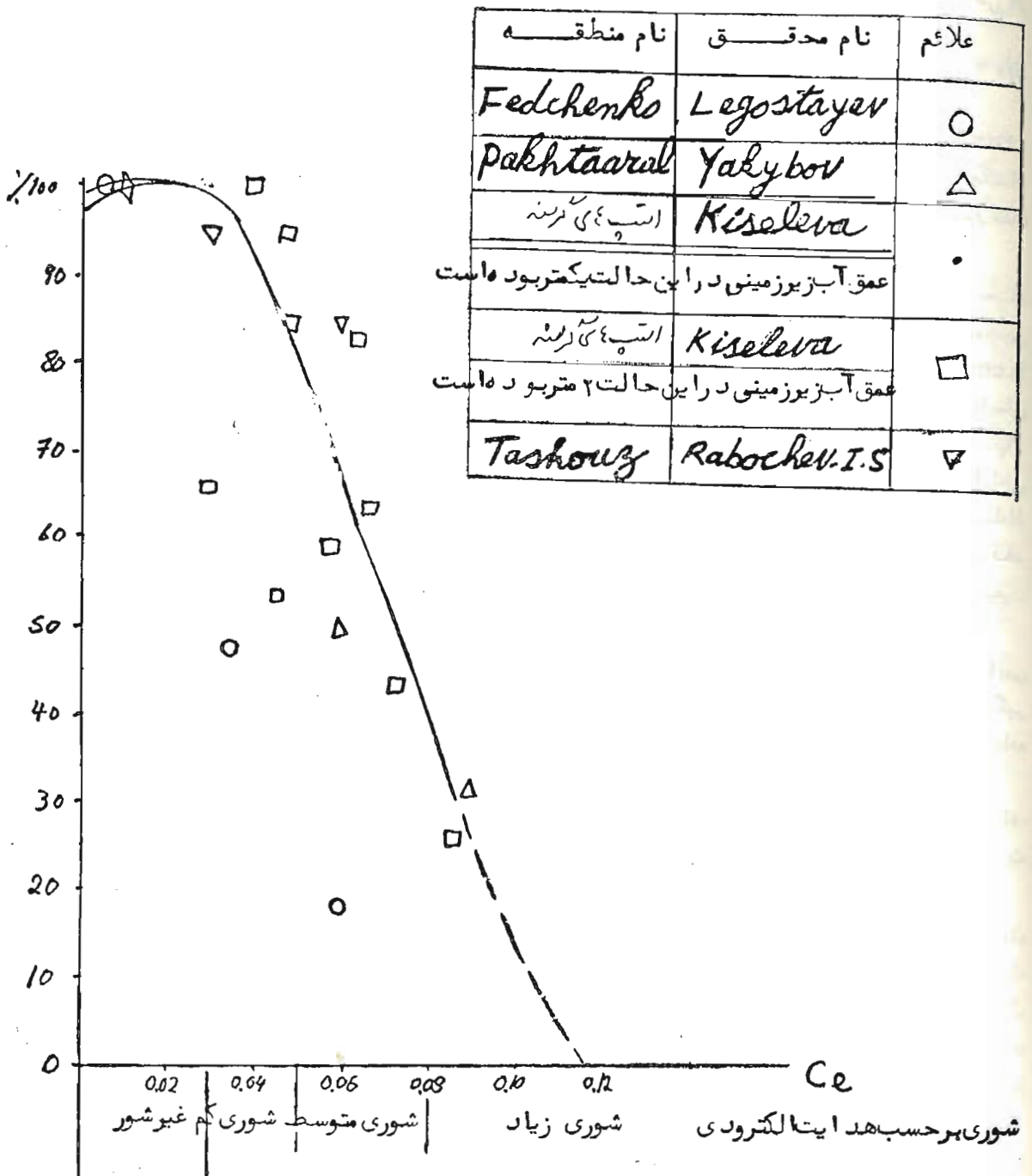
Bernstein تجربه شده است)



هدایت الکتریکی بر حسب میلی موزیر سانتی متر در ۲۵ سانتیگراد

بررسی اشکال فوق نشان میدهد که حالت شوروی خاک در نقصان عملکرد محصول کلیه نباتات تحقیق شده مؤثر
 بوده است در نظر داشتن این مهم که ۲۰ ر. کل اراضی تحت آبیاری در کشور هندوستان با مشکل شوری هم-راه است و
 نیمی از اراضی تحت آبیاری کشورهای پاکستان و عراق شور میباشد این واقعیت را روشن می نماید که کاهش میزان

شکل شماره ۲ - تأثیر رجه شوری را در تولید محصول پنبه خام نشان میدهد



محصول تولیدات کشاورزی در اراضی شور همه ساله چه لطمه عظیمی به نوع بشر میرساند. بطوریکه قبلاً نیز اشاره شد تحقیقات محققان اصلاح اراضی کشور مکزیک نشان میدهد که میزان افزایش درآمد حاصله در اراضی اصلاح شده (اراضی شور اصلاح شده - شورزدائی شده) بطور متوسط به ۱۰۰۰/ تا ۱۱۰۰/ پسون - (Pesos واحد پول کشور مکزیک) در هر هکتار یا معادل ۱۳۰ دلار در هکتار بالغ میگردد. تجربه دانشمندان روسی

در این مورد نشان میدهد که در اثر کاربرد روشهای اساسی اصلاح اراضی در مناطق شور در آمد حاصله از هر هکتار اراضی اصلاح شده مزبور به ۵۰۰ - ۲۰۰ روبل میرسد. با توجه به ارقام پیشنهادی V.A. Kovda (در مورد میزان کاهش عملکرد محصولات کشاورزی در اراضی شور) دانشمندان امریکائی بر آورد نمودند که زیان حاصله بوسیله شور شدن اراضی در منطقه ای بوسعت ۱/۶ میلیون هکتار به ۳۵۰ میلیون دلار تا حدوداً ۱۰۰ دلار در هکتار میرسد.

بنابراین میزان خسارت متوسطی که در اثر شور شدن اراضی تحت آبیاری حاصل میگردد حدود ۲۰۰ دلار در هکتار تخمین زده میشود.

طبق بر آوردی که بوسیله اداره مرکزی I.C.I.D (کمسیون بین المللی آبیاری وزه کشی) در سال ۱۹۷۳ با استناد ارقام و آمار جمع آوری شده و از ۲۳ کشور جهان بعمل آمده نشان میدهد که از مجموع ۸۷/۸ میلیون هکتار اراضی تحت آبیاری (در آن کشورها) رقمی معادل ۲۸/۴ میلیون هکتار آنرا اراضی شور و یا در حال شور شدن تشکیل میدهد.

در حالیکه اشتباهات متحمل را نادیده انگاریم (مثل عدم احتساب اراضی و شور موجود در کشور اتحاد جماهیر شوروی در حالیکه میزان اراضی شور این کشور حدود ۳/۶ میلیون هکتار بر آورد گردیده است و همچنین عدم احتساب ۲۲۵ هزار هکتار اراضی شور موجود در جمهوری عربی مصر در حالیکه طبق بر آورد دکتر Kenawi این رقم حتی از ۶۰۰ هزار هکتار هم زیادتر است) به آن میزان ارقام مساحت اراضی شور سایر کشورها را نیز بایستی اضافه نمود (مثل کشورهای چون: ژاپن - مجارستان - یوگسلاوی - چکوسلاوی - ایتالیا - فرانسه - چین - نپال مکزیک و غیره...) بالنتیجه مساحت کلیه اراضی شور تحت آبیاری بحدود ۵۰ میلیون هکتار یا ۲۰٪ کل اراضی تحت آبیاری را شامل میگردد (با وجودیکه ارقام فوق از جزئیات کاملی هم برخوردار نیستند) تولیدات زراعی حاصله از کشاورزی در اراضی شور بطور محسوسی کم و از نظر کیفیت نامرغوب است مثل عملکرد کم و کیفیت نامرغوب الیاف در زراعت پنبه و یا پائین بودن میزان قند در زراعت چغندر قند و هندوانه و همینطور عدم کفایت میزان قند و نامرغوبی کیفیت شراب حاصل از انگور تا کستانهای مناطق شور و غیره...

از نظر کاربرد اراضی شور در کشاورزی در مقایسه با اراضی غیر شور این قبیل اراضی احتیاج به میزان متنابهی آب آبیاری دارند که خود مخارج گزافی را شامل میشود. در حالیکه امروزه کاهش میزان آب در حوضچه های آبیگر اکثر رودخانه های مناطق خشک و نیمه خشک جهان مشهود است و این امر ظرفیت آبیاری اکثر رودخانه را کاهش داده است می توان به لطمه عظیمی که این امر به اقتصاد و زندگی اجتماعی بشری وارد می آورد پی برد.

موقعیکه اراضی منطقه ای به شوری گرایش یافت و بالطبع غیر بارور گردید این مسئله نه تنها باعث متوقف شدن برنامه کشاورزی در منطقه میگردد بلکه جمعیت آن منطقه را نیز از ارتزاق محروم می نماید که نتیجتاً مهاجرت اجباری و تغییر محل زندگی هزاران نفر از سکنه آن دیار را نیز بدنبال خواهد داشت.

بطوریکه بر آورد گردیده همه ساله مساحتی در حدود ۱۰۰ هزار هکتار از اراضی تحت آبیاری بعلت شور شدن از حیز انتفاع خارج میگردد تأثیر سوء این امر در اراضی تحت آبیاری در کشور پاکستان با کاهش سطح کشت بهمراه بوده بطوریکه بعنوان مثال در شبکه آبیاری Sukkur کاهش سطح کشت پنبه آبی در سال ۱۹۳۷ بمیزان ۴۴٪ و در سال ۱۹۶۳ بمیزان ۲٪ بوده است. در حال حاضر اراضی غیر شور و حاصلخیز که قابلیت آبیاری دارند در اکثر کشورهای جهان تحت بهره برداری میباشند و سایر منابع اراضی که هم اکنون جهت احداث پروژه های آبیاری آماده میگرددند یا در مناطق مرتفع و شیب دارند و یا اینکه با مسئله شور بودن مواجه اند.

اکثر اراضی که در Povolzhye آباد و آماده گردیده اند مستعد شور شدن هستند از طرفی توسعه اصلاح و احیاء اراضی شور کار تقریباً مشکلی است و احتیاج بزمان دارد. بدین معنی در منطقه استپ های گرسنه کشور شوروی (Golodynaya - Stippe) میزان افزایش محصول در اراضی شور سه بار کمتر از اراضی غیر شور آن منطقه است و زراعت بجای اینکه در سالهای دوم تا سوم نافع باشد (پس از اصلاح اراضی) در زمان طولانی تری سالهای هشتم یا نهم مقرون بصرفه است. ارقام مشابهی در این مورد مربوط به کشر هندوستان در گزارش I.C.I.D آمده است.

گرایش به شوری در اراضی تحت آبیاری بطور وسیعی در جهان پراکنش یافته است و شمار کشورهای که از

پدیده شورشدن اراضی رنج میبرند بسیار است این کشورها از نظر آب و هوایی دارای شرایط کاملاً متنوعی نیز می باشد بطوریکه پدیده شورشدن اراضی در کشورهای کاملاً مرطوبی چون کانادا و تایوان و کشورهای واقعاً خشکی نظیر ایران و عراق تحت شرایط مختلفی پدید آمده و توسعه مییابد. علیرغم تنوع شرایط آب و هوایی از فاکتورهای شورشدن که در کلیه کشورها وجود دارد تفاوت میزان تبخیر بر نزولات سماوی است که ممکن است این تفاوت طی یکسال و یا طی چند فصل از سال وجود داشته باشد.

توسعه وسیع پدیده شورشدن خاک در مناطق خشک و نیمه خشک معمولاً بیشتر است بطوریکه در کشورهای نظیر ایران - ترکیه - عراق - پاکستان اراضی شور مناطق تحت آبیاری بین ۵۰٪ و گاه مشتمل بر کلیه اراضی تحت آبیاری میگردد در حالیکه در کشورهای نظیر هندوستان - ایالات متحده آمریکا - اتحاد جماهیر شوروی - سوریه و استرالیا تنها ۲۰ تا ۳۰ درصد اراضی تحت آبیاری بامشکل شور شدن مواجه هستند.

خاکهای کاملاً شور (سولونچوک) نیز بنظر میرسد که در مناطقی از قبیل شرق و غرب و استپهای جنگلی سیبری به (بنا به نظر E.S. Khils و V.V. yegarov) و فلاتهای مرتفع و مناطق کوهستانی مکزیک - میجارستان (بنا به عقیده I. Sabold) یوگسلاوی (بنابر بر آورد M. Morelli) - رومانی (با توجه بنظر G. Obriyanu) که در کلیه این مناطق میزان نزولات سالیانه سماوی از حجم تبخیر حتی بیشتر است وجود داشته باشد.

پراکنش اراضی شور در مناطق مختلف جهان همبستگی کاملی به منشاء شوری دارد. V.A.Kovda تجمع نمک را بنا به سیکل و انواع ذیل تشخیص داده است.

۱ - قاره ای Continental

که در این حالت منشاء شوری را بایستی در جریان تخریب و تجزیه سنگها جستجو کرد. تجزیه نمکها (گریناتها - سولفاتها - کلریدها) جابجائی و توزیع دوباره بالاخره تجمع املاح در مناطق بدون زهکش بین قاره ای را مشتمل میگردد در این حالت دوم مرحله اولیه و ثانویه تجمع نمک وجود دارد که مرحله ابتدائی آن مبتنی بر حاصل هوا دیدگی و تشکیل خاک و تجمع نمک در آب و خاک میباشد (مثل قسمتی از قفقاز و مغولستان). در حالیکه مرحله ثانویه تجمع نمک توزیع دوباره املاح حاصله از قسمت نخست میباشد (مثل فرگانا - شیلی - ایران و غیره...)

۲ - عمل دریا Maritime

که در این حالت تجمع نمک تحت اثر عمل آب دریاست مثل مناطق ساحلی پست در کشورهای ژاپن - استرالیا هلند - فرانسه و غیره. در این حالت بیشترین نوع نمک را کلرور سدیم تشکیل میدهد.

۳ - نوع دلتائی Delta Type

که در این حالت املاح بوسیله آبهای سطحی و زیر زمینی وارد میشوند و یا اثر متقابل آنها موجب تجمع نمک میگردد که حالت اخیر در دلتای رودخانه های قدیمی کاملاً مشهود است (مثل دلتای رودخانه های جیحون - دجله - نیل و Huanghe)

۴ - آرتزین Artesian

که در این حالت تجمع نمک بوسیله تبخیر از سفره تحت فشار آب زیر زمینی در سطح الارض یا نزدیک آن حاصل میگردد مثل مناطق Caspian و Depression و Usturt و بالاخره سواحل فوقانی کلرودا و غیره

۵ - عمل انسان Anthropomorphic

در این حالت تجمع نمک در اراضی منتج از بهره برداری غلط از منابع خاک و آب و دخل و تصرف نامعقول انسان در طبیعت است که نتیجه آن تغییر ناگهانی محیط طبیعی و تجمع املاح یا بالا آمدن سفره آب زیر زمینی در اثر کار برد بی رویه آب شور در امر آبیاریست.

در اکثر کشورهای جهان قابلیت کیفی کاربرد آب آبیاری در کشاورزی را مبتنی بر کل مقدار املاح موجود در آب - قلیائیت و مسمومیت حاصله از یونهای دانه از میان طبقه بندی هائیکه بر اساس میزان کل املاح موجود در آب بکار میرود طبقه بندیست که وسیله دانشمندان آزمایشگاه شوری وزارت کشاورزی آمریکا تهیه گردیده است.

Durand (از فرانسه) نوعی طبقه بندی بر اساس حالت فیزیکی خاک و مقاومت نبات به نمک تهیه نموده است. این طبقه بندی مشتمل بر آنست که میزان شوری مجاز برای نباتات مقاوم به شوری تا میزان ۲ گرم در لیتر در خاکهای

لومی و تا حدود ۳/۲ گرم در لیتر در خاکهای لومی غیر متراکم و تا ۴ گرم در لیتر در خاکهای شنی - لومی - و بالاخره تا میزان ۸ گرم در لیتر در اراضی شنی دانسته میشود.

توجه زیادی وسیله کلیه کشورهای جهان به زیانهای حاصل از و فوری تراکم سدیم در آب که موجبات قلیائی شدن آب آبیاریست گردیده است این زیان از ترکیب املاح سدیم - کلسیم و منیزیم برآورد میشود که حاصل آن بنام نسبت جذب سدیم یا S.A.R خوانده میشود.

ارقام موجود فعلی نشان میدهد که خطر شور شدن در اثر سدیم برای اکثر ممالک دنیا معنی دار نیست بجز مناطق مثل پاکستان غربی و قسمتهائی از جنوب شرقی ایالات متحده (رودخانه pecos - در نیومکزیکو و Gilg در اریزونا و بعضی قسمتهای دیگر).

در بعضی از کشورهای محدودیت تراکم انواعی از یونهای تشخیص داده شده است مثل کاروبر Nailson و Biggers و دیگران تصور می نمایند که کار موجود تا میزان ۴ میلی اکی والنت در لیتر مقدار غیر مضر است و تراکم ین آنرا بین ۴ - ۸ میلی اکی والنت در لیتر کمی خطرناک و مقدار کلر بیش از ۸ میلی اکی والنت در لیتر را در آب آبیاری خطرناک می دانند. در کشور اسرائیل ارقام فوق کمی بالاترند بطوریکه ارقام نظیر ۹۰۷/۵۰۶ میلی اکی والنت در لیتر کلر را غیر مضر - کمی خطرناک و خطرناک دانسته میشود.

تراکم ین بر برای کلیه نباتات حتی در تراکم کم نیز زیان آورست زیرا امکان شسته شوی آن از بر و فیل خاک کار مشکلی است. خطرات ناشی از تراکم ین بر در ایالت پنجاب کشور هندوستان - ایالات متحده امریکا - ژاپن و کشور ترکیه مشاهده گردیده است.

بایستی بتخاطر سپرد که خسارت حاصل از تجمع املاح در خاک ممکن است تحت بعضی شرایط اشکارنگردیده و در شرایط دیگری خسارت قابل توجهی وارد آورد.

مثلا در هندوستان در مناطقی که شرایط زهکشی طبیعی خاک خوب است یا نسبت به تمبیه زهکشی مصنوعی اقدام شده استفاده از آبهای معدنی که گاه شوری آن به ۵ گرم در لیتر نیز میرسد گاه لاریج است (مثل منطقه راجستان) و گاهی نیز میزان شوری آب کاربرد در آبیاری به ۸ - ۷ گرم در لیتر بالغ میگردد (مثل منطقه Haryana) لیکن در این مناطق میزان بارندگی سالیانه زیاد و قابل توجه است.

وجود شرایط زهکشی مناسب در خاک از فاکتورهای مهمی است که از تجمع املاح در خاک جلوگیری می نماید و بطوریکه از گذشته دور استنباط میگردد علل تراکم شوری و شور شدن اراضی منطقه بین النهرین (بین رودخانه های دجله و فرات) در اثر بردی شرایط زهکشی خاک و ورود دائمی املاح وسیله آب آبیاری بوده است. دانشمندان امریکائی دریافته اند که بدلائل مشابهی اراضی منطقه Salt River Valley از قرن چهاردهم قدرت تولیدی کشاورزی خود را از دست داده و بصورت بیابان لم یزرع درآمد است.

توجهات زیادی باین واقعیت معطوف گردیده که توسعه بی رویه و تجمع املاح در اراضی تحت آبیاری کشور پاکستان بعات عدم کفایت آب کاربرد در امر آبیاری و عدم آبشویی املاح خاک بوده است. بطوریکه اراضی آبی قسمت پائین دست کانال آبرسانی جناب Chenab به نسبت ۸۰٪ افزایش یافته است در حالیکه حجم یادی کانال مزبور ثابت بوده و این امر باعث شده است تا آب مورد نیاز آبیاری از ۱۱۴۰ متر مکعب در هکتار به ۶۳۵۰ متر مکعب در هکتار تفزل نماید حال اینکه این میزان آب جهت تامین کسر رطوبت خاک کافی نمی نماید بالنتیجه در اثر عدم اعمال رژیم آبشویی در این منطقه شور شدن اراضی را ضمن توسعه تشدید نموده است.

آبیاری اراضی که از نظر شرایط زهکشی ضعیف میباشد با آبهای ملح دار موجبات افزایش شوری را در آبهای تحت الارضی فراهم می آورد بطوریکه طی ۲۰ سال گذشته (۱۹۶۸ - ۱۹۴۷) محتوی کلر آب منطقه بنی امیر Beniamir در کشور مراکش از ۱۸۷ - ۱۰۵ گرم در لیتر به ۶۱۴۶ - ۲۱۱ گرم در لیتر افزایش حاصل نمود چنین پدیده ای در کشور اسرائیل نیز ملاحظه گردیده است.

بنابراین توسعه شور شدن اراضی ممکن است وسیله یک یا چند فاکتور از فاکتورهاییکه فوقاً بیان گردید عملی شود و در اکثر موارد این عمل تحت تأثیر مشترک چند فاکتور بوجود آمده توسعه میباشد بنابراین در کنترل و جلوگیری

از شور شدن اراضی بایستی به مسئله متوقف و یا بر طرف نمودن عوامل یا عللی که موجبات شور شدن اراضی تحت آبیاریست توجه خاص مبذول نمود.

افزایش قابل اطمینان شرایط زهکشی خاک ضامن موفقیت طرحهای کشاورزی در اراضی شور محسوب میگردد. زیرا بدین ترتیب شرایط مناسبی جهت خروج آب ورودی زیر زمینی هم چنین آبهای نفوذ کرده در زمین را فراهم آورده و امکان پائین نگه داشتن سطح آب زیر زمینی را در حد مطلوبی فراهم می آورد.

تعبیه سیستم زهکشی در اراضی به همراه کاربرد آب کافی در امر آبیاری و انجام آبشویی املاح خاک کارشناسان اصلاح اراضی را قادر به تنظیم قابل اعتماد رژیمهای آب و نمک و آب و هوا در خاک مینماید.

در مناطق استپ های گرمسیر - کارشی و استپ های سرخان شر آب **Surkhan Sherabad** آذربایجان - ترکمنستان و اوکراین واقع در اتحاد جماهیر شوروی همه ساله بیش از ۳ هزار کیلومتر زهکش زیر زمینی در اراضی تحت آبیاری احداث میگردد.

کاربرد سیستم زهکشی زیر زمینی در مقایسه با زهکش باز علاوه بر آنکه سطح مؤثر اراضی مزرعی را کاهش نمی دهد موجبات تسریع در انجام عملیات اجرائی را فراهم آورده ضمن کاهش هزینه های عملیاتی مربوطه امکان پایداری و دوام ساختمانهای سیستم را نیز مقدور مینماید.

تنبوشهائی که در سیستم زهکشی زیر زمینی بکار میروند معمولاً لوله های از نوع سیمان نسوز **Asbestos Cement** پلی اتیلن **P.V.C** و غیره میباشد قطر چنین لوله های (تنبوشه ها) که در اکثر کشورها بکار می رود از ابتدا معمولاً بین ۷۵-۱۰۰ میلی متر بوده است. نوع فیلتر (صافی) که در سیستم زهکشی زیر زمینی بکار برده میشود یکی از مواد مهم در اجرای عملیات زهکشی محسوب میگردد زیرا کاربرد آن علاوه بر آنکه از رس گرفتگی تنبوشه ها ممانعت بعمل می آورد خود متضمن ایجاد ظرفیت آبدهی کافی تنبوشه ها در اثر امکان ایجاد پدیده شیران (**Piping**) آب در حوضه عمل تنبوشه ها میباشد که موضوع ظرفیت آبدهی کافی تنبوشه ها در خاکهایی که میزان آبدهی آن کم و ضریب آب گذاری ناچیز دارند بسیار با اهمیت است. زیرا در موقعیکه صافی یا فیلتر در تعبیه تنبوشه ها بکار نمی رود - و یا میزان صافی بکار رفته کافی نیست در اثر قرار گرفتن خاک روی تنبوشه ها میزان دبی یا آبدهی آنها بالنسبه کم خواهد بود.

فیلتر یا صافی که در سیستم زهکشی زیر زمینی بکار می رود ممکن است شوره - طبیعی و یا خورده سنگهای درجه - بندی شده و ریز ماشینی - الیاف، صنوعی - پشم شیشه و غیره باشد.

عده ای از محققان امریکائی بر این عقیده اند که در حالتی که فاصله بین تنبوشه های زیر زمینی را نزدیکترین (متر اکم تر) نمائیم (فاصله بین ردیف ها) احتیاجی به کاربرد مواد فیلتری نخواهد بود که این نظریه مورد تأیید کارشناسان روسی قرار نگرفته است.

در چند سال گذشته در کشور اتحاد جماهیر شوروی آزمایشاتی در مورد ساخت و کاربرد تنبوشه های که عمل توام حالت فیلتری و انتقال آب را انجام میدهد صورت گرفت که نتیجه آن تولید نوعی لوله تنبوشه است که با توجه به تخلخل دیواره جانبی این منظورها عملی میسازد. ضریب آب گذاری چنین لوله های معادل یک متر در روز است در حالیکه حجم کاربرد مواد فیلتری بمیزان قابل توجهی کاهش خواهد داشت. حتی با توجه به شرایط خاک محل می توان از ماسه بتنهائی بمنظور فیلتر سازی استفاده نمود.

عمق تعبیه و فاصله مناسب بین زهکشها در عمق زهکشی افقی (**Horizontal drainage**) از مهمترین پارامترها محسوب میگردد در جمهوری عربی - مصر - هندوستان و عراق زهکشهای با عمق کم لیکن متر اکم (با فاصله کم) بکار برده شده است که در آن عمق تعبیه بین ۰/۸ تا ۱/۵ متر و فاصله بین تنبوشه های زیر زمینی ۲۰ تا ۴۰ متر است. این پارامترها در کشور ایالات متحده امریکا (دره های **Imperial** و **Coachella** به ترتیب ۱/۸ تا ۲/۶ متر و ۶۰-۱۲۰ متر تعیین و بکار رفته است.

در سالهای اخیر توجهات خاص به عمیق نمودن عمق تعبیه تنبوشه ها مبذول گردیده و عمقی معادل ۳-۳/۵ متر بکار رفته است.

قبلاً عمق تعبیه زهکشها در کشور اتحاد جماهیر شوروی بر مبنای عمق بحرانی آب زیر زمینی تعیین میگردد لیکن

در حال حاضر عمق زهکشیها با توجه به رژیم خاص اصلاح اراضی که حاصل از نحوه ساخت سیستم زهکشی ایست معین میگردد. بهر حال عمق تعبیه زهکشیها در مناطق خشک و نیمه خشک این کشور بین ۲/۸ تا ۳/۵ متر میباشد.

مکانیزه شدن عملیات زهکشی در گسترش وسیع احداث پروژههای سیستم زهکشی افقی نقش مهمی داشته است. در حال حاضر سه متد ساختمانی در امر زهکشی در این کشور رایج است که بنامهای

- | | |
|------------------------|--------------|
| ۱ - متد تراش برداری | (Trench) |
| ۲ - متد سوراخ یا شکافی | (Slot) |
| ۳ - متد بدون ترانشه | (Trenchless) |

نامیده میگردد. متد تراش برداری موقعی بکار برده میشود که خاک (خشک یا مرطوب) حالت پایداری مناسبی را دارا باشد. کاربرد این روش زهکشی در مناطقی که احتمال ریزش خاک بدنه تراش (دیوارههای جانبی) وجود دارد توصیه نمیگردد. در مناطقی که آب زیرزمینی در آنها بالاست از دو متد دیگر یعنی شکافی (سوراخ) و بدون ترانشه می توان استفاده نمود که از بین آنها متد بدون ترانشه در حالیکه وسیله افراد بسیار ماهر (بامهارت ویژه) اجراء گردد از نظر عملی بسیار موثر و از نظر هزینه کاملاً اقتصادی است. این روش زهکشی که بوسیله دانشمندان روسی ابداع گردیده در اعماقی معادل ۳/۵-۲ متر سرعتهکاری معادل ۲ کیلو متر در هر نوبت را دارا میباشد در حالیکه دانشمندان اصلاحی خاک در این روش زهکشی نیز زیاد است.

در مواقعی که اراضی منطقه مورد زهکشی از نظر طبقات خاک دارای ساختمان دولایه (طباق) باشد یعنی طبقات روئی خاک که از نظر شرایط زهکشی (نفوذپذیری) در وضع مطلوبی نیستند روی طبقاتی با نفوذپذیری زیادتری قرار گرفته باشند (در اعماق ۵-۱۰ متر). در این حالت شایسته است که از متد زهکشی مرکب (Combined) استفاده گردد در این روش سیستم مشتمل بر دو نوع زهکش افقی و عمودی (Vertical drainage) خواهد بود که اصطلاحاً به زهکش خود روان یا (Self Flowing) و با امپلی فایر (Amplifiers) معروف است.

در این متد زهکشیهای افقی می تواند از هر یک از دو نوع تنبوشه زیرزمینی یا انهار باز زهکشی انتخاب و بدو منظور انتقال آب آبیاری و یا خارج نمودن آب اضافی اراضی از آن استفاده نمود در حالیکه زهکشیهای عمودی منحصراً آب طبقات زیرین را جمع آوری مینماید. کاربرد این روش در مناطق Karshi و Kharesm و Tashauz و با مزیت هائی همراه بوده است.

زهکش عمودی می تواند بصورت حلقه چاههایی باشد که آب آن بطریقه مکانیکی به خارج پمپاژ گردد. قدمت نحوه استفاده از زهکشیهای عمودی بخصوصی به قرون وسطی میرسد بطوریکه از آن زمان تا کنون جهت خارج نمودن آبی که از دریا به اراضی ساحلی در کشورهای تراوش می یافته با استفاده از انرژی باد از طریق آسیابهای بادی آب اضافی (تراوش نموده از دریا) بخارج برگردانده میشده است. بهر حال استعمال زیاد این روش زهکشی (عمودی) از زمانی امکان پذیر گردید که ماشینهای تولید نیرو و انواع پمپها اختراع شد.

این متد زهکشی در سطح قابل ملاحظه ای ابتدا در ایالت کالیفرنیا آمریکا و بعداً در کشورهای هندوستان و پاکستان بکار رفته است. طی پانزده سال اخیر کاربرد این روش زهکشی در کشور روسیه نیز رواج یافته بطوریکه ابتدا در مناطق آسیای میانی - و اوکراین و پس از آن در قزاقستان و Transcaucasia و مناطق دیگر از این روش زهکشی استفاده شده است. در صورت وجود طبقات آبخیز عمیق در پروفیل خاک (به ضخامت ۷۰ الی ۱۰۰ متر) و منوط به وجود همبستگی هیدرولیکی بین این طبقات ولایه های فوقانی آن بهترین شرایط ممکن را جهت کاربرد این روش زهکشی فراهم میآورد.

مزایای این روش زهکشی در مقایسه با زهکشی افقی بشرح ذیل است :

- الف - مخارج اولیه احداث آن کم میباشد.
- ب - بعلت افزایش سریع عمیق زهکشی - امکان ایجاد بار (فشار) و فاصله متغیر را با توجه به سیکل عملیات اصلاحی (اراضی) مورد نیازها فراهم میآورد.

ج - از اتلاف زمین (اراضی) چه بمنظور احداث و ساختن سیستم و چه درحین عملیات زهکشی جلوگیری می نماید .

د - امکان کاربرد دوباره آب پمپاژ شده در امر آبیاری وجود دارد .

لیکن بهر حال درمقایسه بازهکشی افقی اولاً مخارج عملیاتی آن زیاد است ثانیاً اجراء عملیات در این روش پیچیده تر بوده و احتیاج به مراقبت های دقیقتری دارد. ثالثاً طول عمر این سیستم زهکشی کوتاه تر است بررسی و تجزیه و تحلیل ارقام مخارج سیستم زهکشی عمودی این نکته را معلوم میدارد که تنها در صورتی استفاده از این روش در امر زهکشی اراضی قابل توصیه است که بتوان از هر حلقه چاه حفر شده معادل یکصد هکتار اراضی مزروعی را آبیاری نمود .

ایجاد زهکشی حتی اگر شرایط مناسبی را نیز ایجاد نماید و از نظر اقتصادی هم مطلوب باشد باز قادر به برطرف کردن مشکل کنترل شوری نیست - موارد بسیاری ملاحظه گردیده که در آن حتی با وجود احداث سیستم زهکشی موقعی که عملیات کشاورزی روی زمین انجام میگرفته تراکم شوری در آن اراضی پدید آمده و توسعه یافته است .

نمک زدائی خاک احتیاج به تلقیح عملیات زهکشی با آبشویی و آبیاری که بتواند رژیم آبشویی را انجام دهد دارد . بدین معنی که تلقیح امر زهکشی و انتقال آب بایستی با توجه به نیاز رژیم اصلاحی صورت گیرد چنین ترکیبی مستلزم چگونگی اثر متقابل آب آبیاری و آب تحت الارضی است و از این نظر بر میزان کل آب مصرفی نیز اثر میگذارد آزمایشاتی که در اراضی شور تحت آبیاری در مناطق مختلف کشور اتحاد جماهیر شوروی بخصوص در منطقه آسیای میانی بعمل آمده نشان میدهد که نمک زدائی خاک تحت هر شرایطی از نظر وجود سفره آب زیرزمینی با کاربرد مقادیر مختلف آب آبیاری امکان پذیر است .

مثلاً در حالیکه عمق کاربرد زهکشا کم و عمق آب زیرزمینی منطقه معادل $1/5$ متر بود (مثل مناطق **Kharesm** و **Tashauz** و مناطق دیگر) موجبات کاهش مداوم یا همگام تشکیل نمکهای فصلی فراهم گردید در حالیکه میزان آب مورد نیاز آبیاری از 15 تا 17 هزار متر مکعب در هکتار متغیر بوده است در شرایط مشابه موقعیکه عمق تعبیه زهکشا $2/5$ متر و سفره آب زیرزمینی در عمق $2/2$ - $2/5$ متری قرار داشت میزان کل آب مصرفی خالص در قطعات آزمایش کاهش نمود بطوریکه به میزان 10 - 9 هزار متر مکعب در هکتار رسید .

Baumans و **Haulsbols** و دیگران آزمایشاتی در منطقه **Dajalah** و ایران در شرایطی که عمق تعبیه زهکشا $1/2$ متر و فاصله بین زهکشا 25 متر بود انجام دادند و در نتیجه به رژیم نمک زدائی دست یافتند در حالیکه حجم آب آبیاری مورد مصرف به 16 - 17 هزار متر مکعب در هکتار میرسید .

Elgabali (از جمهوری عربی مصر) آزمایشاتی در زمینه نمک زدائی در مناطق **Abis** و **Itku** نزدیک اسکندریه روی خاکهایی با بافت سنگین در شرایطی که سیستم زهکشی متراکم بکار رفته بود ($9/0$ متر عمق و 20 متر فاصله بین زهکشا) بانجام رسانید که طی این آزمایشات میزان آب آبشویی معادل $30/7$ - $34/7$ هزار متر مکعب در هکتار بود وی با عدم موفقیت مواجه گردید بالنتیجه تصمیم گرفت که زهکشا را عمیق تر انتخاب نموده و سفره آب زیرزمینی را پائین تر نگهداری نماید .

رژیم اصلاحی مطلوب (ایتیمیم) به چنان ترکیبی از عملیات آبیاری و زهکشی اطلاق میگردد موقعیکه عمل نمک زدائی مداوم از خاک بهر راه توسعه همگام حاصلخیزی طبیعی خاک اراضی تحت آبیاری را باحد اقل مقدار آب کاربردی بازاء هر واحد محصول تولیدی حاصل نماید .

همچنانکه میدانیم چهار رژیم اصلاحی بنامهای :

- | | |
|--------------------|--------------------|
| ۱ - اتومورفیک | Automorphic |
| ۲ - نیمه اتومورفیک | Semi Automorphic |
| ۳ - نیمه هیدرومورف | Semi Hydromorphous |
| ۴ - هیدرومورف | Hydromorphous |

وجود دارد. جدول شماره یک تفریح اجزاء اصلی هر رژیم اصلاحی را نشان میدهد .

جدول شماره يك - اجراء اصلى هر رژيم اصلاحى

میزان تبخیر آب زیرزمینی (بر حسب هزار متر مکعب در هکتار) (۵)	مقدار آب زیرزمینی که از آب انتقالی بزمزعه تأمین میشود (بر حسب هزار متر مکعب در هکتار) (۴)	نوع اثر متقابل آب آبیاری و زیرزمینی (۳)	رژیم اصلاحی (۲)	شماره (۱)
	$\pm \bar{\pi} = \%5 - \%2$ $- \Sigma(N + T_p) - O_c$ $M = 0$	آب آبیاری کاربردی که بزمین نفوذ مینماید باعث بالا آمدن آب زیرزمینی نمیکردد و ترازشات عمقی آزادانه خارج میشوند	اتومورفیک	۱
	$-\bar{\pi} \leq .18 - .12$ $\Sigma(N + T_p) - O_c$ $M = .15 - 1$	آب آبیاری که بزمین نفوذ می-نماید موجب بالا آمدن آب زیر زمینی است لیکن این میزان آب صرف تغذیه نبات نمیکردد	نیمه اتومورفیک	۲
	$-\bar{\pi} \geq .2 \Sigma(N + T_p) - O_c$ $M \geq 2$	آب زیرزمینی حتی بیش از آب آبیاری کاربردی صرف تغذیه نبات میگردد	نیمه هیدرومورف	۳
	$-\bar{\pi} \geq .18 \Sigma(N - T_p) - O_c$ $M \geq 5$	تغذیه نبات منحصراً از آب زیرزمینی است.	هیدرومورف	۴

تجزیه و تحلیل رژیم اتومورفیک و سایر رژیمها نشان داد که میزان آب مصرفی کل در اثر تبخیر بیهوده (بی مورد) افزایش مییابد و هرچه عمق سفره آب زیرزمینی به سطح زمین نزدیکتر باشد میزان پرت آب در اثر تبخیر بیهوده (بی مورد) بیشتر است بنابراین هرچه بازده کار برد آب زیاد هم باشد (عنصر بیان آبی) مع الوصف بایستی به آن مقادیر پرت بیهوده آب را در اثر تبخیر زیاد از سفره آب زیرزمینی اضافه نمود.

میزان تبخیر از سفره آب زیرزمینی مربوط به آن مقدار آبی میگردد که صرف آبشویی میگردد (قسمتی از آب انتقالی بزمزعه) و به حرف (M) نمایش داده میشود و بنا به تعریف مقدار آب مورد نیازست که بایستی به میزان آب آبیاری اضافه گردد تا املاحی را که در منطقه (حوزه) خیز آب تحت الارضی تجمع مییابد آبشویی نماید.

شوری آب زیرزمینی C_{TB} ایست. تبخیر بیهوده (بی مورد) آب زیرزمینی منتج به تشکیل و تراکم املاح در طبقات فعال پروفیل خاک میگردد.

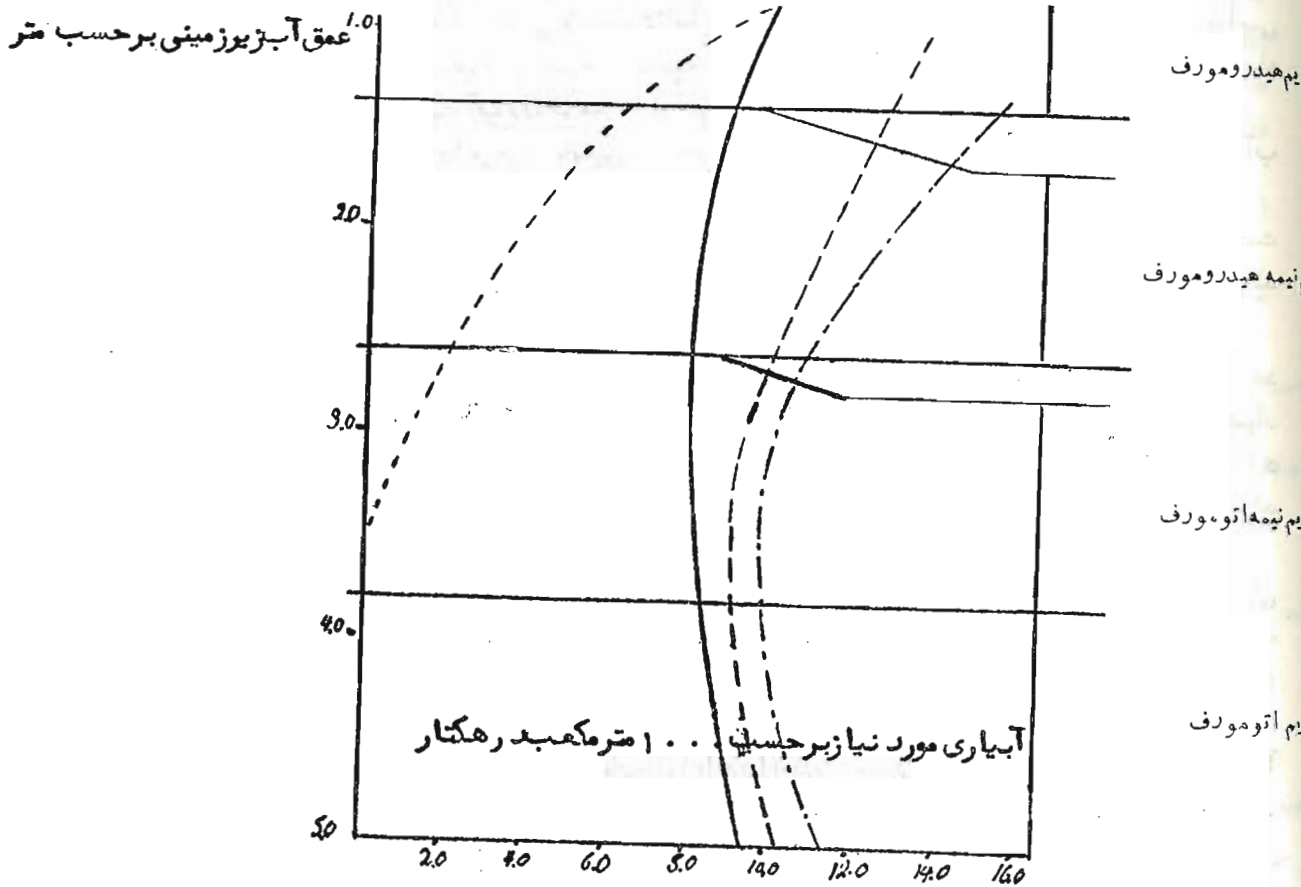
در حالی که $\Delta SL = C_{TB} \Delta \pi$ مساوی قرار دهیم جهت شستشو و خارج شدن این املاح مقدار آبی معادل (M) لازم است که جهت بر آورد مقدار (M) از فرمولی که بوسیله V. R. Volobouyev تجزیه شده است می توان استفاده نمود.

$$M \geq \alpha \log \frac{S_n}{S_0} = \alpha \log \left(1 + \frac{C_{rB\pi}}{S_0} \right) \quad (2)$$

درحالی که بجای S_0 مقدار تراکم مجاز نمک (غلظت مجاز نمک) را که در انواع شوری در محدوده قابل تهویه پروفیل خاک می‌تواند موجود باشد قرار دهیم. می‌توان مقدار آبی را که برای آبشویی املاح متراکم شده در پروفیل خاک در اثر تبخیر بیهوده (بی‌مورد) از سفره آب زیرزمینی حاصل می‌گردد برآورد نمود.

شکل شماره ۳ - منحنی‌هایی را در مورد مقایسه کاربرد رژیمهای مختلف اصلاحی که در منطقه استپ‌های گرسنه (شوروی) بکار رفته است نشان میدهد لازم به تذکر است که شوری آب زیرزمینی در این منطقه درحین عملیات آبیاری مبادل ۶-۸ گرم در لیتر بوده است همچنین منحنی‌های مشابهی مربوط به منطقه استپ‌های کارشی Karshi و سدکانیبا Kaniba که بوسیله I. P. Aidarov با استفاده از متد ابداعی S. F. Averyanov تهیه و تجربه گردیده است در شکل فوق نشان داده شده است.

شکل شماره (۳) رابطه بین آب‌مورد نیاز آبیاری در رژیمهای مختلف اصلاح اراضی و اثر آنرا با آلودگی آب رودخانه‌ها نشان میدهد.



تن در هکتار

5.0 10. 15 20

املاح شسته شده در هکتار

- آبیاری مورد نیاز در منطقه استپ‌های گرسنه
- - - - - آبیاری مورد نیاز در منطقه استپ‌های کارشی (بوسیله I.P. AIDAROV)
- . - . - آبیاری مورد نیاز در منطقه سدکانیبا (بوسیله I.P. AIDAROV E.K. KARTMOV)
- املاح شسته شده در هکتار در استپ‌های گرسنه

پدیده‌ی است با توجه به نحوه اثر رژیم‌های مختلف اصلاح اراضی رژیم اتومورف در مناطقی که خطر شور شدن مسلم گردیده از سایر رژیمها جالب توجه‌تر است - دورژیم دیگر یعنی هیدرومورف و نیمه هیدرومورف موقعی قابل عمل است که سفره آب زیرزمینی تحت فشار (Confined) و نامانده (تازه Fresh) در دسترس باشد مثل تراس اولیه حواش رودخانه‌ها .

رژیم اتومورف را بایستی در اراضی که زهکشی طبیعی دارند و یا در مناطقی که می‌توان سفره آب تحت‌الارضی را بوسیله کاربرد روشهایی از قبیل آبیاری بارانی و یا تلفیق آبیاری زیرزمینی و سیستم زهکشی عمودی عمیق زیاد نگهداری شود حفظ نمود (رژیم اتومورف) .

در انتخاب رژیم مناسب اصلاحی بایستی به مسئله نقصان آلودگی آب (ناپاکی Pollution) چه بمنظور کاربرد مجدد و یا ورود به مخازن ذخیره آب توجه کافی مبذول داشت (باتوجه بشکل شماره ۳)

عملاً کاربرد رژیم اصلاحی نیمه هیدرومورف در مناطقی که اراضی آن از نظر اصلاحی غیر مناسب است منتج به آن خواهد شد که همه ساله مقادیر متنابهی نمک ضمن کاربرد آب و بعلت تبخیر زیاد در خاک متراکم گردیده که بایستی بعداً نسبت به آبشویی آن اقدام شود این عمل از دو جهت خطرناک میباشد زیرا اولاً جهت شستشو و خارج نمودن املاح متراکم شده مقادیر بسیار زیادی آب اضافی لازمست و ثانیاً موجبات آلودگی (ناپاکی) مخازن و ذخیره گاههای آبی را فراهم می‌آورد. بنابراین انتخاب رژیم اصلاحی مناسب موجب کاهش حد اکثر میزان آب لازم جهت اصلاح و احیاء اراضی هم چنین امکان بهبود کیفیت آب رودخانه‌ها را فراهم می‌آورد.

رژیم اصلاحی مطلوب را می‌توان با تلفیق مخصوصی که مشتمل بر اجرای امر آبیاری و کنترل سطح آب زیرزمینی (از طریق تعبیه سیستم زهکشی در عمق مناسب) بوجود آورد.

باتوجه به نحوه عمل انواع زهکشها بطور کلی دو دوره آبشویی و عملیاتی مشهود است در اثناء دوره نخست (آبشویی) عمل نمک‌زدائی (از خاک) بحد مطلوبی پیشرفت می‌نماید بطوریکه حد این میزان غلظت املاح از نظر رشد نباتات مناسب و مسمومیتی جهت نبات ایجاد نمی‌نماید .

در مرحله ثانویه رژیم آبشویی بکمک آب آبیاری حفظ و ادامه می‌یابد که نتیجه آن عدم تراکم تجمع مجدد نمک و عمیق شدن عمق آبشویی در پروفیل خاک است. در مواقعی که مسئله شوری خاک بسیار جدی باشد (شوری بسیار زیاد) معمولاً آبشویی موقعی موثر است که حجم آب کاربردی زیاد باشد (مثلاً ده هزار متر مکعب در هکتار و بیشتر) و گاه همل آبشویی ۲ تا ۳ فصل به طول می‌انجامد در حالتی که میزان آب لازم جهت آبشویی زیاد و قابل توجه باشد معمولاً آبشویی را مدهایی از قبیل آبشویی در کرتهاهای کوچک یا قطعات بزرگ و یا بطریقه جانبی اعمال می‌نمایند. مدت آبشویی باتوجه به شیب اراضی - خواص خاک و میزان آبشویی تعیین میگردد - در حالیکه میزان آبشویی بسیار زیاد باشد این امر ممکن است ۱۵۰ - ۲۰۰ روز بطول انجامد.

در زمان آبشویی عملیات زهکشی با فشار زیادتر و بالا بودن مقدار مدول زهکشی (drainage modulus) حتی گاه تا میزان ۱-۲ لیتر در ثانیه در هکتار همراه است.

سیستم‌های زهکشی اگر چه باتوجه به بارهای (loads) دوره عملیاتی ساخته میگردند مع الوصف اکثراً جهت حصول این نتیجه کافی نمی‌باشند زیرا میزان جریان در دوره آبشویی بعلت فشار زیاد (بار آبی) اضافه میگردد . بنابراین ایجاب می‌نمایند که سیستم زهکشی وسیله انهار باز عمیق یا کم عمق تجهیز و تکمیل گردد. علاوه بر آن سعی بر این است که با احداث سیستم زهکشی موقعی مثل زهکش مول (mole drain) حفاظت دیواره زهکشها وسیله مواد پلیمر (Polymer) و ترمال (Thermal) این تجهیز تکمیل گردد.

آبشویی زیاد نه تنها باعث کاهش نمک‌های متراکم در خاک میگردد بلکه باعث خرابی ساختمان خاک و شسته شدن مواد غذایی نیز میشود (کاهش حاصلخیزی) با توجه به تجربیاتی که ضمن اصلاح و احیاء اراضی بسیار شور در مزارع ایالتی شماره‌های ۵ و ۶ واقع در منطقه استپ‌های گرسنه (شوروی) بعمل آمده چنین نتیجه گردید که علیرغم کاهش نمک‌های متراکم خاک تا حد غیر مضر (۲٪ - ۱٪ بر حسب ین کلر) سرعت افزایش محصول بسیار کم و در مقایسه ۲ تا ۳ برابر کمتر از سرعت افزایش محصول در اراضی اصلاح شده با شوری کم یا متوسط که در آن آبشویی زیاد صورت

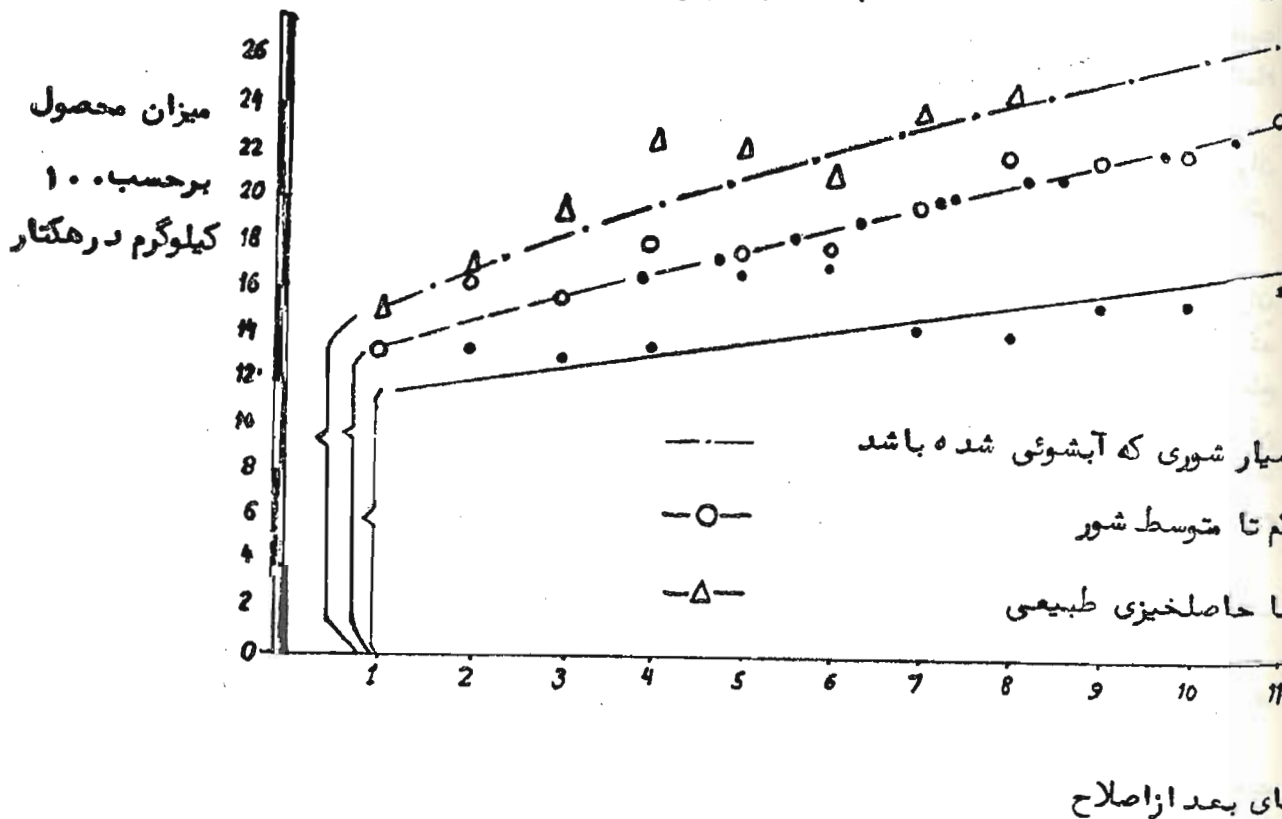
نگرفته میباشد (شکل شماره ۴) از میان نباتات اصلاحی خاک که در کشور اتحاد جماهیر شوروی کشت میگردد میتوان ذرت خوشه‌ای (Sorghum) و شبدر پرشیا (Persian clover) و Joughara سودان گراس Sudan grass را نام برد در کشور هندوستان در این مورد از نباتی با نام علمی *Sesdania aculeata* استفاده میگردد. حال آنکه در کشور عراق نباتاتی از قبیل جو شبدر و بعضی دیگر از نباتات بعنوان نبات اصلاحی کشت و کار میگرددند از محاسن کشت و کار نباتات اصلاحی می‌توان موارد ذیل:

ایجاد پوشش بهتر - جلوگیری از تبخیر از سطح خاک - افزایش مواد آلی - ازدیاد ازت - بهتر شدن ساختمان خاک و بالاخره جلوگیری از فشردگی خاک را نام برد.

از موارد مهم که دامن اصلاح ارضی وجود دارد می‌توان مدیریت پیچیده عملیات زراعی را که مشتمل بر تبیین زمان کاشت و زمان رسیدن محصول و سایر موارد مربوطه است ذکر نمود. کار برد کود حیوانی در برنامه زراعی اصلاح ارضی موجب افزایش نفوذپذیری خاک گردیده و از تراکم شدن خاک جلوگیری بعمل می‌آورد ضمن این که امکان خروج اسید کربنیک حاصل از تجزیه مواد آلی بوسیله تهویه خاک بوجود می‌آید. از آن گذشته اصلاح فیزیکی خاک را نیز نباید فراموشی سپرد در این مورد از متدهائی نظیر کاربرد شخم عمیق بمنظور افزایش نفوذپذیری در خاکهای مطابق هم چنین برگرداندن تریپس (Gypsum) خاک طبقات تحت الارضی به سطح الارض در خاکهای قلیا (Solonetz Soil) در اثر شخم عمیق بالاخره افزودن ماسه را بخاکهای خیلی سنگین می‌توان استفاده نمود. بهر صورت نقش فعلی اصلاح ارضی در دنیا این است که با تولید موقیقت آمیز فرآورده‌های کشاورزی به مسئله شوری در ارضی (شور) غالب گردد و در توسعه و بهبود ارضی جدیدی که در معرض شور شدن هستند فائق آید.

این عمل موقی اطمینان بخش است که از متدهای جامع موجود با استفاده از عملیات و علوم اصلاح ارضی استفاده گردیده تا شرایط مطلوب و طبیعی حاصل گردد.

اعمال عملیات اصلاح ارضی بایستی با نهایت دقت و حد اکثر توجه به مسئله عدم ایجاد خسارت شکل شماره ۴ میانگین رشد میزان محصول در ارضی تازه اصلاح شده در ارتباط با تاثیر سال بعد از اصلاح در منطقه استب های گرسنه (شوروی) نشان میدهد.



در کشاورزی مصرف میکردند در آلودگی آب رودخانه‌ها سهم بسزائی دارند. بمنظور بالا بردن راندمان سیستم تکنیک آبیاری می‌توان با استرکشی کانالها با استفاده از موادی که خاصیت آب بندی داشته باشند ضمن توسعه تکنیک آبیاری از آلودگی آب رودخانه‌ها تا حدی جلوگیری نمود، استرکشی کانالها - استفاده از قلموم (کانالهای پیش ساخته) احداث خطوط لوله انتقال آب علاوه بر آنکه توسعه و بهبود تکنیک آبیاری را موجب خواهد شد باعث جلوگیری از فشار تراوشات آبی در اراضی که از نظر اصلاحی نامناسب میباشند نیز میگردد. در نتیجه در اثر عدم تغذیه سفره آب زیر زمینی وسیله تراوشات آبی کانالها - تراکم عملیات زهکشی کاهش خواهد داشت.

پیشرفت تکنولوژی در امر آبیاری و زهکشی - توسعه مکانیزاسیون - ترقی دانش بشر در زمینه امکان تنظیم حرکت آب و نمک در خاک و اثرات مطلوب آن در محیط زیست - کارشناسان اصلاح اراضی را در سراسر دنیا قادر نموده است که به حل این مشکل نایل آمده (شوری در اراضی تحت آبیاری) و در راه تولید کافی مواد غذایی و تولیدات خام صنعتی (فرآورده‌های کشاورزی) موفق گردند.

یا زیان به محیط طبیعی صورت گیرد بدین معنی که انجام عملیات اصلاح اراضی مداوم و متمرکز در هر منطقه خود متضمن تخلیه زه آب حاصله از عملیات آبشویی به رودخانه‌هاست (که خود منبع آب آبیاری محسوب میگردد) تهدیدی بسیار مؤثر جهت زوال کیفیت آب آبیاری منطقه محسوب گردیده و از نظر اقتصادی بسیار زیان‌آور است .

دائرة اصلاح اراضی کشور ایالات متحده آمریکا میران شوری فعلی رودخانه کلراد و این کشور در حال حاضر ۸۵۱ میلی‌گرم در لیتر در محل احداث سد امپریال می‌داند و بر آورد نموده است که این میزان شوری در سال ۲۰۰۰ به ۱۱۶۰ - ۱۳۴۰ میلی‌گرم در لیتر خواهد رسید و در صورتی که در مورد کنترل این عمل اقدام جدی بعمل نیاید خسارت سالیانه آن به ۱۲۴ میلیون دلار در سال خواهد رسید (بر نامه بهبود کیفیت آب رودخانه کلراد و) شوری آب رودخانه سیحون (Syradarya) روبره افزایش گذاشته بطوری که فعلاً میزان شوری آن به ۱۵۰۰ میلی‌گرم در لیتر در منطقه چارادارا (Charadara) رسیده است .

یکی از دلایل زوال کیفیت آب رودخانه‌ها (نامناسب شدن کیفیت آب) تخلیه زه آب زهکشهای مناطق زهکشی شده می‌باشد این امر که موجب افزایش کلی میزان نمک در آب رودخانه‌ها میگردد .

بطوری که قبلاً نیز تذکر داده شده است در اثر اعمال رژیم نامناسب اصلاح اراضی در مناطق زهکشی شده باشد تحت چنین رژیم‌هایی (رژیم نامناسب اصلاح اراضی) معمولاً تجمع نمک در منطقه قابل تهویه خاک با شدت فوق‌العاده‌ای افزایش حاصل کند در حالی که امکان کاهش فصلی املاح متراکم شده منحصراً با استفاده از آبشویی زیاد امکان پذیر است بنابراین این بمنظور حداقل شدن آلودگی آب رودخانه‌ها لازم است نسبت به توسعه واحیا اراضی در مناطقی اقدام گردد که از نظر اصلاحی احتیاج به رژیم اصلاحی ایتیمیم دارند .

جهت حصول رژیم اصلاحی ایتیمیم بایستی نسبت به توسعه عملیات کنترل آب آبیاری اقدام نمود . بنحوی که اثر متقابل سیستم آبیاری و آب زیرزمینی موجبات نمک‌زدائی خاک را فراهم آورده و بالنتیجه میزان زه آب به حداقل نقصان خواهد یافت این موضوع موقعی عملی خواهد شد که در موقع آبیاری سطح آب زیرزمینی صعود نماید که میتوان این منظور را با بستن مخرج زهکشها عملی ساخت (حتی اگر آب زیرزمینی شور هم باشد) . بدین معنی که با محدود نمودن منطقه تهویه آزاد در خاک قبل از آبیاری می‌توان مخارج آبیاری را کاهش داد . با در نظر گرفتن این واقعیت که در صورت صعود آب زیرزمینی تراکم زیاد املاح در حین آبیاری در پروفیل خاک محدود خواهد بود و بعد از اتمام امر آبیاری سفره آب زیرزمینی نیز تنزل خواهد نمود . ضمن این که املاح را نیز به همراه خواهد برد .

اگر تکنیک‌های مدرن آبیاری اجازه انجام این عمل را نمی‌دهد با کاربرد روش آبیاری زیر زمینی می‌توان نسبت به حداقل نمودن تبخیر و تراوشات اقدام نمود ضمن اینکه امکان تنظیم انتقال آب در دوره‌ای که آب مصرفی حداکثر است نایل گردید .

دانشمندان روسی و آمریکائی پیش‌بهاد می‌نمایند در موقعی که نبات کاملاً سطح مزرعه را نمی‌پوشاند و میزان تبخیر از سطح مزرعه زیاد است نسبت به پایتین نگهداشتن سفره آب زیرزمینی اقدام گردد . این عمل موجب خواهد شد که حرکت املاح در اثر خیز آب زیرزمینی در منطقه تهویه پذیر خاک به حداقل نقصان یابد و زمانی که نبات کاملاً سطح مزرعه را پوشانند می‌توان با بستن مخرج تنبوشها به سفره آب زیرزمینی امکان خیز بیشتر را داد . زیرا در این موقع میزان تبخیر به حداقل رسیده است (نظریه Shilfgarl , V.V. yegcrov, Nielson) از آلودگی آب رودخانه‌ها می‌توان بوسیله کاربرد مجدد آب زهکشی تا حدودی جلوگیری بعمل آورد که این موضوع در مقاله جداگانه‌ای در سمپوزیوم ارائه شده است .

توسعه شرایط زهکشی مستلزم انتخاب رژیم آبشویی مناسب است که با توجه به خصوصیات خاک شوری آب آبیاری تعیین و عمل گردیده باشد .

در صورتی که در یک سیستم زهکشی میزان تراوشات آبی از کانالها زیاد باشد در نتیجه راندمان تکنیک آبیاری کم خواهد بود این تراوشات که گاه ۶۰٪ میزان آب آبیاری را شامل می‌گردند

پس از نفوذ در صخره‌های رسوبی به رودخانه‌ها میریزند در حالی که حین عبور از چنین رسوباتی کیفیت آنان تغییر خواهد نمود . که خود موجب آلودگی آب رودخانه‌هاست به علاوه مواد شیمیائی و انواع حشره کش‌هایی که

هیدرولیک و یکنواختی آبیاری قطره‌ای

نوشته Pai wu and Harris M. Gtlin

ترجمه حمید خرسندی

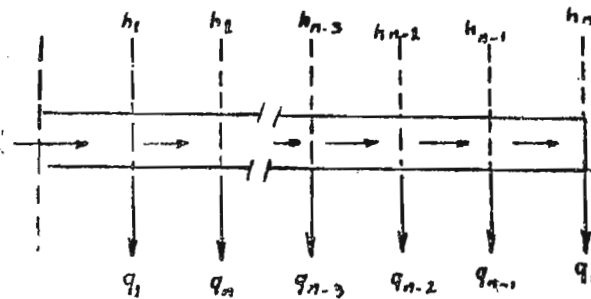
آبیاری قطره‌ای رامیتوان همانند یک شبکه لوله‌ای فرض کرد که شامل لوله‌های فرعی (آبده) درجه ۲، اصلی و نازلها بوده و تحت فشار کم که عموماً پائینتر از ۱۵ پوند بر اینچ مربع میباشد، کار میکند. در این سیستم شیب و اصطکاک شدیداً در توزیع فشار در طول لوله‌های درجه ۲ و فرعی اثر گذاشته که نتیجتاً تغییرات فشار در طول لوله مقدار دبی را در نازلها تغییر میدهد. آبیاری قطره‌ای ایده‌آل عبارت از سیستمی است که عمل آبیاری را بطور یکنواخت (جریان یکنواخت) انجام دهد، یعنی که دبی نازلها بر حسب احتیاج آبی گیاهان یکسان باشد. جریان در خط لوله آبیاری را میتوان مانند گاز فرض کرد که با نازلهای خروجی تنبیر میکند. توزیع دبی در یک خط لوله آبیاری درجه ۲ یا فرعی نسبت به طول لوله کم میشود (شکل ۱) در این شکل لوله‌ای را با n مقاطع مساوی نشان میدهد که جریان خروجی هر یک از مقاطع برابر q_i ($i = 1, 2, \dots, n$) میباشد. لذا جریان در هر یک از مقاطع بشکل زیر مشخص میشود.

$$Q_p = \sum_{i=p}^n q_i \quad (1)$$

در معادله اخیری در p امین مقطع داده شده است
دبی کل ورودی بیک لوله عبارت خواهد بود از:

$$Q_1 = \sum_1^n q_i$$

بعلا تغییرات دبی خط گرا دیان انرژی مستقیم نبوده، بلکه بصورت یک تابع توانی خواهد بود. توزیع فشار در امتداد خط لوله موقعی معلوم میشود که خط گرا دیان انرژی معلوم باشد.



شکل ۱: توزیع آب و فشار در طول خط لوله آبیاری

قبلا مطالعاتی در این خصوص، با توجه به اثرات شرائط این نوع جریان بر روی آبیاری فارو اتوماتیک بوسیله Barefoot, Beasley (۳)، و روی دبی یکنواخت در لوله های سوراخدار بوسیله Van t, woudt (۷) و ارائه راه حل گرافیکی با کاربرد نازل های چندگانه برای مشاهده دبی یکنواخت، در سال ۱۹۷۲، بوسیله Bucks Myers (۵)، انجام گرفته، در حالیکه Kenworthy (۴)، برای مشاهده جریان یکنواخت از نازل از طریق تنظیم طول نازل های میکرو تیوب (لوله باریک) عمل کرد تحقیقات مذکور نشان داد، که برای رسیدن به دبی یکنواخت لازم است که توزیع فشار در طول خط لوله معین شود. در این مقاله روش ساده ای برای تخمین توزیع فشار در طول خط لوله فرعی، و روش های متعددی برای تنظیم و ترتیب نازلها جهت بدست آوردن دبی یکنواخت لازم بیان خواهد شد.

روابط انرژی در خط لوله آبیاری:

معادله دینامیکی برای جریان متغیر (نسبت به فاصله) با کاهش دبی در یک کانال روباز با کاربرد اصل انرژی بوسیله Chow بدست آمده است. شدت جریان در یک خط لوله آبیاری معمولاً کم بوده و چون سرعت فشاری نسبت به طول لوله کوچک میباشد میتوان از آن صرف نظر کرد. (۲) معادله مذکور را برای جریان متغیر با کاهش دبی در آبیاری قطره ای را میتوان به صورت ساده زیر بیان کرد.

$$\frac{dh}{dl} = S_o - S_f \quad (3)$$

$S_o =$ شیب خط لوله
 $S_f =$ اصطکاک

$\frac{dh}{dl} =$ تغییرات فشار نسبت به طول یا شیب خط گرادین فشار

معادله (۳) نشان میدهد که توزیع فشار را میتوان با ترکیب خطی، از شیب انرژی S_f شیب خط لوله S_o بدست آورد. جهت سهولت عمل در تکنیک های پیشرفته S_o را صفر فرض میکنند، یعنی که در این شرایط خط لوله در یک سطح افقی قرار دارد. در این صورت داریم:

$$\frac{dh}{dl} = -S_f \quad (4)$$

بر اساس فرض خط لوله صاف برای تعیین ضریب اصطکاک فرمول تجربی بلازیوس بکار میرود

$$f = \frac{0.3164}{R^{0.25}} \quad 3000 < R \leq 100,000 \quad (5)$$

با جایگزینی معادله ۵ در معادله ۴ و ساده کردن آن نتیجه میشود که:

$$\frac{dh}{dl} = -KQ^{1.75} \quad (6)$$

$$K = \frac{2.53 V^{0.25} A^{0.25}}{g \pi^2 D^{5.25}}$$

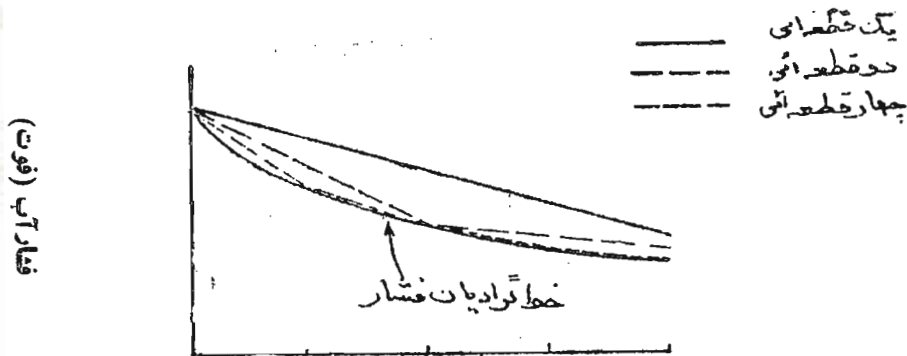
معادله ۶ را میتوان برای تعیین افت انرژی در طول داده شده dl بکاربرد و چنانکه مقدار dl ثابت فرض شود، ΔL ، حل معادله ۶ از طریق عددی ممکن خواهد شد.

$$\Delta h_p = -KG_p^{1.75} \Delta L \quad (7)$$

در معادله اخیر Δh_p ، افت اصطکاکی در مقطع p ام بوده و کلافت اصطکاکی ΔH ، بشکل زیر خواهد بود.

$$\Delta H = \sum_{p=1}^n \Delta h_p = -K \left(\sum_{p=1}^n Q_p^{1.75} \right) \Delta L \quad (8)$$

تخمین توزیع فشار در طول خط لوله آبیاری از معادله ۶ معلوم است که خط گرادیان فشار مستقیم نیست، چرا که در مقاطع بالا دست به علت دبی زیاد، افت اصطکاکی بیشتر بوده و خط گرادیان فشار منحنی یک تابع توانی خواهد



طول لوله فرعی (آبده) - فوت

شکل ۲ خط گرادیان فشار محاسبه شده با کاربرد تمام مقاطع و دبی‌های متوسط یک، دو، چهار قطعه‌ای گرادیان فشار را میتوان از طریق معادله ۷ بدست آورد، با وجود این موقعی که تعداد نازل‌های خروجی زیاد باشد، طولانی کننده خواهد بود. بنابراین برای سهولت محاسبه میتوان دبی متوسط را با کاربرد مقدار انحراف گرادیان فشار با کاربرد تمامی n قطعه و جهت سهولت دبی متوسط یا متوسط دبیهای قطعات معلوم میگردد (شکل ۲) با فرض تساوی دبی‌ها میتوان یک برنامه محاسبه کامپیوتری نوشت. توضیح اینکه دبی کل در مقطع ۱ برابر nq و از آن آخری q میباشد.

$$h_p = -k[(n-p+1)q]^{1.75} L \quad (9)$$

افت انرژی کل

$$H = -kq^{1.75} \left[\frac{1}{n^{1.75}} + \frac{1}{(n-1)^{1.75}} + \dots + \frac{1}{1^{1.75}} \right] \Delta L \quad (10)$$

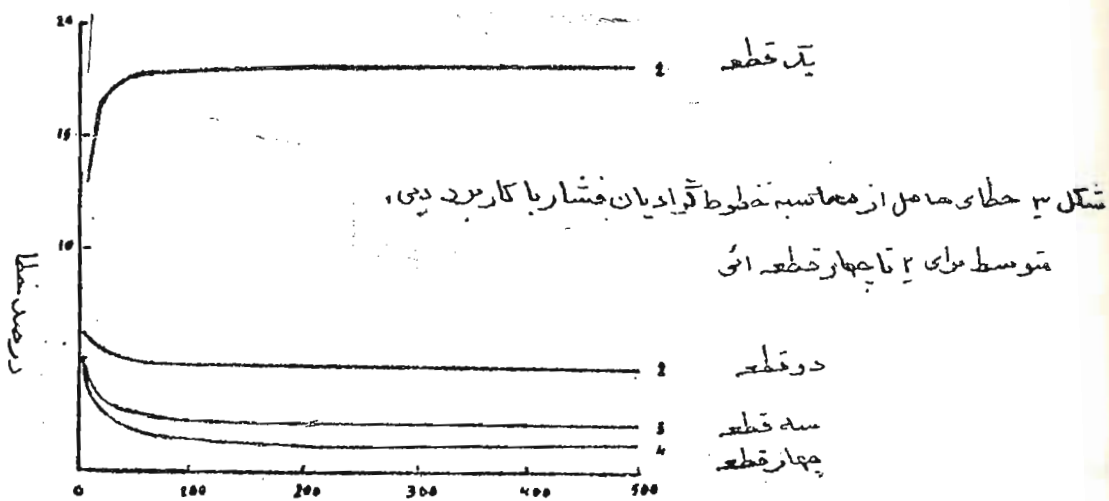
در صورتی که با کاربرد دبی متوسط افت انرژی از رابط زیر بدست می‌آید.

$$H_1 = Kq^{1.75} \left[\frac{n+1}{2} \right]^{1.75} L \quad (11)$$

این محاسبات برای مقادیر از ۱ تا ۱۰۰۰ برقرار شده است. لازم است توجه شود که درصد اشتباهات در محاسبه افت انرژی بکمک دبی متوسط نسبت به مقدار n افزایش خواهد یافت با وجود این مقدار خطا در صورتی که n بیشتر از ۱۰۰ باشد حدود ۱۸٪ (مقدار نهائی خطا) که در شکل ۳ نشان داده شده خواهد بود. در شکل مذکور n از ۱ تا ۵۰۰ میباشد.

مقدار ۱۸٪ یک خطای قابل توجه نیست ولی تغییرات فشار در اکثر مقاطع یک خط لوله بخصوص در وسط‌های آن بیشتر از ۱۸٪ خواهد بود. این خطا را میتوان با تقسیم کردن تمام طول لوله‌ها بقطعات متعدد و استفاده از دبی متوسط هر یک از قطعات، برای تعیین افت انرژی همان قطعه، کاهش داد. در این صورت درصد خطا بشدت کاهش پیدا

میکنند. نتایج حاصله از تقسیم بندیهای سه و چهار قسمتی در شکل ۳، ۲ نشان داده شده است. مشاهده میشود، که در تقسیمات دو، سه و چهار قطعه ای مقدار خطا بترتیب ۵٪، ۲٪ و ۱٪ خواهد بود. (شکل های ۳ و ۲) میتوان نتیجه گرفت که اگر طول لوله به سه یا چهار قطعه تقسیم شود تخمین مناسبی از خط گرا دیان انرژی بدست خواهد بود.



تغییرات فشار در لوله های فرعی و یا درجه دورا میتوان با فرض یکنواختی دبی در طول هر یک از لوله ها مشخص کرد. بنابراین ضروریست روشهای ممکن برای بدست آوردن دبی ثابت و مساوی نسبت به فشار های متفاوت در خط لوله را بررسی نمود.

اندازه نازلها، طول میکروتیوبها و فاصله بین نازلها را، میتوان برای ایجاد دبی یکنواخت تغییر داد که انالیز آنها بشرح زیر میباشد.

تعیین قطر نازلها - دبی هر یک از نازلها تحت تأثیر اندازه و بار فشار نازل بوده و از معادله پیوستگی جریان بدست میآید.

$$q = av$$

$$q = ac\sqrt{2gh} \quad (12)$$

$$q = \frac{C\pi}{4} \sqrt{2g d_2 h^2} \quad (13)$$

$a =$ سطح مقطع نازل و $c =$ ضریب جریان

معادله ۱۳ را بشکل زیر نیز میتوان نوشت

$$\frac{4q}{C\pi\sqrt{2g}} = d^2 h^2 \quad (14)$$

اگر q ثابت باشد، مشتق $d^2 h^{1/2}$ صفر میشود

$$\frac{1}{2} d^2 h^{-1/2} dh + 2h^{1/2} d \cdot d(d) = 0 \quad (15)$$

$$\frac{dh}{h} = -4 \frac{d(d)}{d} \quad (16)$$

و پس از انتگرال گیری

$$Lnh = -4Lnd + C \quad (17)$$

اگر نسبت‌های h و d معلوم باشد و شرایط اولیه در نظر گرفته شود. در این صورت

$$d = d_0 \quad (18)$$

$$h = h_0$$

مقدار ثابت انتگرال چنین خواهد بود

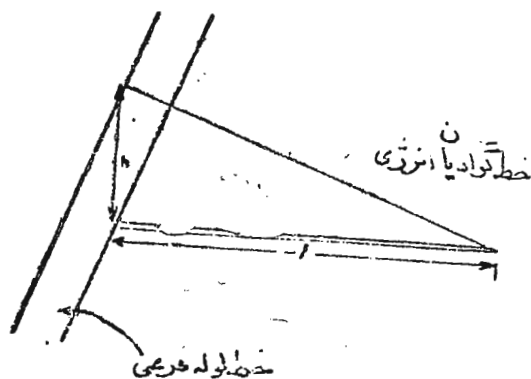
$$C = Lnh_0 + Lnd_0^4$$

با جایگزینی C در معادله ۱۷ و ساده کردن آن

$$\frac{h}{h_0} = \left(\frac{d_0}{d}\right)^4$$

بنابراین قطر نازل d برای هر مقدار h در صورت معلوم بودن عوامل $h_0 d_0$ بدست خواهد آمد و عامل $h_0 d_0$ عملاً دبی یکنواخت (q) طرح شده را کنترل خواهد کرد.

تعیین طول میکروتیوب - دبی میکروتیوب تحت تاثیر طول میکروتیوب خواهد بود که نسبت آن در شکل ۴ نشان داده شده و از معادله انرژی بدست میاید.



شکل ۴ خط‌گرادیان انرژی در میکروتیوب متصل به لوله فرعی

$$h = f \frac{1}{d} \cdot \frac{v^2}{2g} = f \frac{1}{d} \cdot \frac{d^2}{a^2 2g} \quad (21)$$

اگر قطر میکروتیوب معلوم باشد، مقادیر f , a , q ثابت خواهد بود

$$h = C_1 l \quad (22)$$

$$C_1 = \frac{fd^2}{2gda^2} = K$$

در این صورت اگر شرایط اولیه l_0 و h_0 معلوم باشد دبی داده شده معلوم خواهد شد

$$h_0 = C_1 l_0 \quad (23)$$

با مقایسه معادلات ۲۳ و ۲۲ طول میکروتیوب برای يك فشار داده شده معلوم میشود

$$\frac{h}{h_0} = \frac{l}{l_0} \quad (24) \quad 9240$$

$$l = \frac{h}{h_0} \cdot l_0 \quad (25)$$

اگر تغییرات فشار در امتداد لوله‌های فرعی زیاد باشد، طول میکروتیوب برای فشار داده شده خیلی زیاد خواهد شد. در این صورت میکروتیوبها با قطر کوچکتر مناسب خواهد بود. اطلاعات راجع به شدت جریان، قطر و فشار بوسیله Kenworthy جمع آوری شده است.

تعیین فاصله بین نازلها - اگر فاصله بین نازلها قابل تنظیم باشد میتوان نازلها را با يك فاصله طوری تنظیم کرد که دبي در واحد طول ثابت باشد در این صورت معادله ریاضی آن بشکل زیر خواهد بود.

$$\frac{q}{\Delta L} = \frac{q_1}{\Delta L_1} = \frac{q_2}{\Delta L_2} = \dots = \frac{q_n}{\Delta L_n} \quad (26)$$

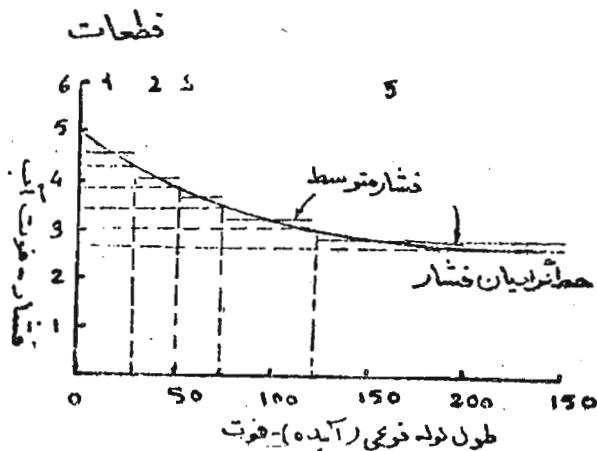
فرض می‌کنیم که خط گرادیان فشار با استفاده از دبي ثابت از هر يك از سوراخها و فاصله ثابت بین آنها تخمین زده شود. (شکل ۵) در این صورت خط گرادیان فشار بر حسب افت کل به قطعات متعدد تقسیم شده يك فشار متوسط برای هر يك از مقاطع معلوم میشود که در شکل ۵ با خط مماس مستقیم نشان داده شده است. اگر يك نازل معلوم انتخاب شود دبي نازل $q_5, \dots, q_2/q_1$ برای ۵ قطعه (j-5) با معلوم بودن h_5, \dots, h_1 بدست می‌آید

$$\Delta L_j = \left(\frac{q_j}{q} \right) \Delta L \quad (j = 1, 2, \dots, 5) \quad (27)$$

وفاصله بین نازلها بكمك معادله ۲۶ معلوم میگردد.

$$L_j = \left(\frac{q_j}{q} \right) L \quad (j = 1, 2, \dots, 5) \quad (27)$$

بنابراین دبي نازل در واحد طول ثابت و دبي کل در خط لوله فرعی در انتهای هر قطعه نیز ثابت خواهد ماند، با بیان دیگر دبي متوسط در هر يك از قطعات همانند شرایط اولیه برای q, ΔL بوده و خط گرادیان فشار تغییر نخواهد کرد.



اقتباس از BUCKS, MYERS (5)

شکل ۵ خط گرادیان فشار و فشار متوسط برای مقاطع متعدد در طول خط لوله آبیاری

کاربرد مهندسی

از مطالب گذشته چنین استنباط میشود، که اگر خط گرایان فشار در یک خط لوله آبیاری (با L و q معلوم) تخمین زده شود، جریان یکنواخت باروشهای زیر حاصل خواهد شد:

(۱) بانازلهای بقطرهای مختلف،

(۲) میکروتیوبهایی با طولهای متفاوت و یا ترکیبی از قطر و طول میکروتیوب،

(۳) باقواصل مختلف نازلها.

جهت نشان دادن کاربرد روشهای مذکور مثالی از طراحی انتخاب شده است. این مثال بوسیله آقایان Myers و Bucks (۵) ارائه گردیده که در آن لوله پلاستیکی بطول ۲۵۰ فوت (۷۶ متر) و قطر ۷/۵ اینچ (۱۹ میلیمتر) و با نازلهایی بفاصله ۲ فوت (۶۱ سانتیمتر) و با دبی ۱/۵ گالن در ساعت (۵۷ لیتر در ساعت) بکار رفته است. توزیع فشار در طول لوله در شکل ۵ نشان داده که طرح آبیاری یکنواخت آن بشرح زیر است.

طراحی قطر نازلها - اطلاعات داده شده:

$$L = 250 \text{ ft} (76 \text{ m}), \quad q = 1.5 \text{ gph} (5.71 \text{ l/h}) \quad L = 2 \text{ ft} (0.6 \text{ m})$$

شرایط اولیه:

$$h_0 = 4.5 \text{ ft} (1.4 \text{ m}), \quad d_0 = 0.029 \text{ in. ID} (0.74 \text{ mm})$$

خط توزیع فشار بر اساس افت فشار داده شده به قطعات متعدد تقسیم و فشار متوسط برای هر یک از قطعات محاسبه میشود. اگر فشار و قطر نازل در قطعه یک در شرایط اولیه فرض شود پس:

$$h_1 = h_0 = h = 4.5 \text{ ft} (1.4 \text{ m}); \quad d_1 = d = 0.029 \text{ in.} (0.74 \text{ mm})$$

قطر نازل برای قطعه ۲ چنین خواهد بود:

$$d_2 = (h_1/h_0)^{0.25} d_0 = (4.5/4)^{0.25} \times 0.029 = 0.0298 \text{ in.} (0.76 \text{ mm})$$

قطر قطعات دیگر را میتوان از معادله ۲ بدست آورد.

$$d_3 = 0.0308 \text{ in.} (0.78 \text{ mm}); \quad d_4 = 0.0316 \text{ in.} (0.80 \text{ mm});$$

$$d_4 = 0.0326 \text{ in.} (0.83 \text{ mm});$$

نتایج حل گرافیکی بوسیله Myers و Bucks (۵) چنین میباشد.

$$d_1 = 0.029 \text{ in.} (0.74 \text{ mm}); \quad d_2 = 0.033 \text{ in.} (0.76 \text{ mm});$$

$$d_3 = 0.031 \text{ in.} (0.78 \text{ mm}); \quad d_4 = 0.032 \text{ in.} (0.81 \text{ mm});$$

$$d_5 = 0.033 \text{ in.} (0.84 \text{ mm})$$

که نتایج اخیر به نتایج محاسباتی نزدیک است

طراحی طول میکروتیوب - اطلاعات داده شده:

$$L = 250 \text{ ft} (76 \text{ m}); \quad q = 1.5 \text{ gph} (5.71 \text{ l/h}); \quad L = 2 \text{ ft} (0.6 \text{ m})$$

شرایط اولیه:

$$h_0 = 4.5 \text{ ft} (1.4 \text{ m}); \quad l_0 = 2.8 \text{ in.} (71 \text{ mm})$$

بر اساس فشار متوسط برای هر قطعه که در شکل ۵ نشان داده شده، طول میکروتیوب برای هر قطعه از طریق معادله ۲۵ بدست میآید. قطعه ۱ در شرایط اولیه است.

$$h_1 = h_0 = 4.5 \text{ ft} (1.4 \text{ m}), \quad l_1 = l_0 = 2.8 \text{ in.} (71 \text{ mm})$$

طول میکروتیوب برای قطعه ۲ برابر است با

$$l_2 = 4/4.5 \times 2.8 = 2.5 \text{ in.} (64 \text{ mm})$$

در قطعات دیگر

$$l_3 = 2.2 \text{ in.} (56 \text{ mm}), \quad l_4 = 2.0 \text{ in.} (51 \text{ mm}), \quad l_5 = 1.75 \text{ in.} (45 \text{ mm})$$

طراحی فاصله بین نازلها - اطلاعات داده شده :

$$L=250 \text{ ft}(76\text{m}), q=1.5 \text{ gph}(5.7 \text{ l/h}); L=2 \text{ ft}(0.6\text{m})$$

فرض شود که نازل شماره ۲ (0.030 in. ID) که بوسیله آقایان Bucks و Myers (۵) در نظر گرفته شده انتخاب شود. نسبت بار به دبی در شکل ۶ داده شده است. فاصله بین دوناازل برای هر قطعه را میتوان بکمک معادله ۲۷ بدست آورد. برای قطعه ۱ چنین میشود.

$$L=24 \text{ in.}(610\text{mm}); q=1.5 \text{ gph}(5.7 \text{ l/h}); h_1=4.5 \text{ ft}(1.4\text{m}); q_1=1.51 \text{ gph}(5.7 \text{ l/h})$$

$$L_1=(1.56/1.5) \times 24=25 \text{ in.}(640\text{mm})$$

فاصله بین نازلها در قطعه ۲ را میتوان بشرح زیر محاسبه کرد :

$$h_2=4\text{ft}(1.2\text{m}); q_2=1.45 \text{ gph}(5. \text{ l/h});$$

$$L_2=(1.45/1.5) \times 24=23 \text{ in.}(580\text{mm})$$

و بر اساس محاسبات بالا فاصله نازلها برای قطعات ۳ و ۴ و ۵ بشرح زیر خواهد بود :

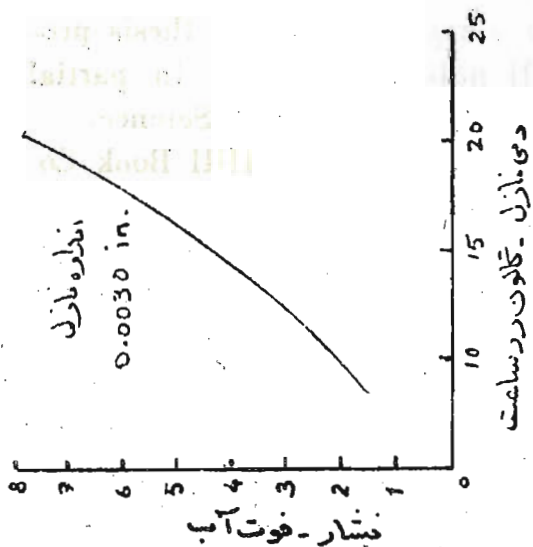
$$L_3=22 \text{ in.}(560\text{mm}); L_4=21 \text{ in.}(530\text{mm});$$

$$L_5=19\text{in.}(480\text{mm})$$

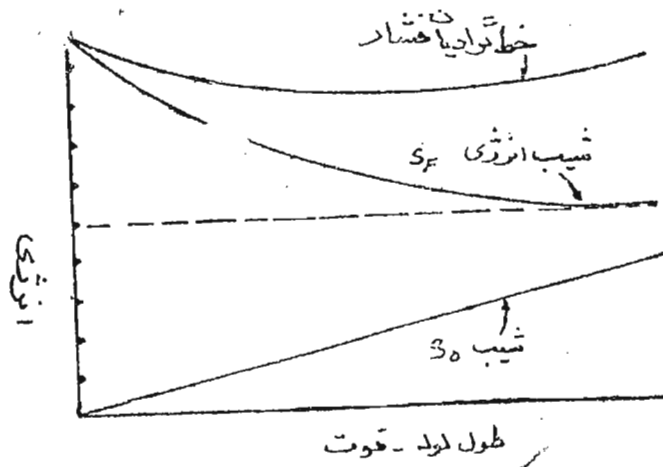
نتیجه ترکیب خطی شیب انرژی و S_w و شیب خط لوله آبیاری S_0 میباشد. بنابراین توزیع فشار در طول خط لوله آبیاری بکمک انطباق و از مجموع شیب خط لوله S_0 و گرادیان انرژی بدست آمده در حالت افقی نتیجه میشود. ترکیب این دو عامل در شکل ۷ نشان داده شده است. لکن باید توجه کرد که اگر خط لوله در امتداد شیب بطرف پائین دست قرار گیرد. مقدار S_0 مثبت و چنان که شیب بطرف بالادست باشد علامت S_0 منفی خواهد بود. وقتی که توزیع فشار در طول لوله معلوم شود. (شکل ۷) میتوان هر یک از سه روش فوق را برای بدست آوردن دبی یکنواخت در طول خط لوله آبیاری بکار برد.

خلاصه و نتیجه :

این مطالعه نشان میدهد که توزیع فشار در طول لوله فرعی را میتوان بکمک شیب خط لوله و افت انرژی محاسبه شده از طریق دبی های متوسط سه وجهی قطعه ای تخمین زد. در این حالت مقدار خطا نسبت به خط گرادیان فشار محاسبه شده از طریق تمام مقاطع بین نازلها، کمتر از ۲٪ خواهد بود. باید توجه کرد که محاسبات بر اساس جریان یکنواخت برای تمام نازلها و با فاصله ثابت بین نازلها میباشد.



شکل ۶ بار آبی (فشار) برای نازل شماره ۲ [اقتباس از Bucks, Myers (S)]



شکل ۷ شیب انرژی شیب خط خطوط گرادین فشار در طول خط لوله آبیاری

اگر توزیع فشار در طول خط لوله آبیاری (فرعی) برای دبی ثابت و برای هر نازل معلوم باشد آبیاری یکنواخت را می توان با کاربرد نازل های مختلف قطر ، میکروتیویها با قطر یا طولهای متفاوت و فواصل بین نازلها بدست آورد .

این مطالعه ابتدا با آبیاری یکنواخت برای خطوط لوله آبیاری فرعی انجام گرفته است همین روش را میتوان برای توزیع فشار در طول لوله های درجه ۲ نیز بکار برد. با وجود این در لوله های درجه ۲ با قطرهای مختلف و با انتخاب شیب طبیعی مناسب تقریباً جریان یکنواخت ایجاد کرد.

در کاربرد معادله بلازیوس Blasius برای تعیین ضریب اصطکاک ممکن است اشتباهاتی بعمل آید بوجود آید: ۱ - شرایط جریان ورقه ای که در مقاطع پائین دست ایجاد میشود. ۲ - بعضی از انواع نازلها موقعی که به لوله بسته میشوند اصطکاک بیشتری تولید می کند. بدین ترتیب برای کاهش این نوع خطاها تجارب آزمایشگاهی لازم است تا رابطه ویژه بین ضریب اصطکاک و شرایط جریان (عدد رینولدز) برای انواع مختلف لوله های آبیاری رامشخص سازد.

منابع مورد استفاده

1. Bui, U., "Hydraulics of Trickle Irrigation Lines", thesis presented to the University of Hawaii, at Honolulu, in 1972, in partial fulfillment of the requirements for the degree of Master of Science.
2. Chow, V. T., Open channel Hydraulics, McGraw-Hill Book Co. Inc., New York.
3. Carton, J. E. Beasley, R. P. and Barefoot, A. D. "Automation of Cut Back Furrow Irrigation", Journal of Agricultural Engineering, June 1964, P. 328.
4. Kenworthy, A. L. "Trickle Irrigation-The Concept and Guidelines for Use", Research Report 165 (Farm Science) Agricultural Experiment Station, Michigan State University Lansing, Mich, May, 1972.
5. Myers, L. E. and Bucks, D. A. "Uniform Irrigation with Low-Pressure Trickle Systems, Journal of the Irrigation and Drainage Division,

ASCE, Vol 98, No. IR3, Proc Paper 9175 Sept, 1972 pp 341-346.

6. Sweeten, J. M. and Garton, J. E. "The Hydraulics of an Automated Furrow Irrigation System with Rectangular Side Weir Outlets", Transactions, American Society of Agricultural Engineers, Vol 13 No. 6, 1970, p 746.

7. Van't Would, B. D. "Uniform Discharge from Multiorificed pipe", Transactions American Society of Agricultural Engineers, Vol 7, No. 3, 1964. p. 352.

روشهای تعیین اثرات افت، خزش و حرارت

روی بتون سدهای بزرگ

نشریه ژانویه ۱۹۷۶ کمیسیون بین‌المللی سدهای بزرگ

ترجمه و تنظیم از حسین اشرفی

۱- دیباچه

تجدید مطالعات مربوط به مسئله فوق‌الذکر بوسیله عده‌ای از متخصصین انجام گرفت. موضوع ارتباط عمومی این مقاله با مطلب مورد نظر بیشتر با دگرگونی بتن ارتباط دارد. عواملی که بدانها توجه خواهیم نمود عواقبی چون تنش و بالاخره خوردن شدن بتون فراهم خواهند نمود.

علل اساسی تأثیر افت بتن - خزش و حرارت بستگی تام با طبیعت بتون، داشته و در نتیجه ترکیب داخلی و بار وارده خارجی علاوه اثرات محیط بوجود می‌آیند و این مطالبی بود که در آخرین کمیسیون بین‌المللی سدهای بزرگ در شهر مکزیکوسیتی مورد توجه قرار گرفت.

۲- ملاحظات

لازم به توضیح است که افت بتون - خزش عوامل وابسته بهم و متغیری هستند که تحت نفوذ تعدادی از مسائل قرار می‌گیرند و بندرت بتوان آنها را عوامل جداگانه و مستقل دانست. اثرات حرارت یکی از عواملی است که روی افت و خزش بتون اثر می‌گذارد. باید در نظر داشت که تعیین عوامل سه گانه فوق خیلی پیچیده می‌باشد زیرا خواص بتون ثابت نمی‌ماند بلکه حالت تکامل تدریجی خواص تابعی از زمان بوده که جو و حرارت روی آن اثر می‌گذارد. خواص بتون فقط به عناصر تشکیل دهنده و شناسائی بار و اثرات محیط نبوده بلکه با اندازه مواد تشکیل دهنده و شکل ظاهری آنها بستگی تام دارد. باید دانست که وضع بتون تا بامروز خیلی مبهم بوده و کاملاً روشن نگردیده است.

برای اینکه این مقاله تدوین یا بد ملاحظات ذیل در نظر گرفته شده است:

- افت بتن بمعنای: نقصان حجم بتون در یک زمان معین بجهت خشک شدن و تغییرات شیمیائی بوده و تغییرات حجم هم شامل تغییرات القائی تنش می‌باشد. و در عمل افت بتن معمولاً بصورت دگرگونی خطی در واحد طول اندازه - گیری میشود.

افزایش حجمی را که در اثر خیس شدن و تغییرات شیمیائی حادث میشود میتوان بصورت افت منفی اندازه گرفت. مقادیر افت یک بتون فقط موقعی مطلق است که شرایط محیط و عمر بتن کاملاً معلوم باشد.

- خزش: دگرگونی زمانی بخاطر بار وارده. نباید فراموش نمود که در خزش دگرگونیهای آنی در مقابل وارد آمدن بار مستثنی می‌باشد. در عمل امکان ندارد که خزش را کاملاً از دگرگونیهای آنی که در نتیجه وارد آمدن بارها بوجود می‌آید مستثنی نمود زیرا زمانی طول میکشد تا بار وارده غیر متغیر موجبات خزش را فراهم نماید.

برای توجیه این تعریف اینطور در نظر گرفته میشود که بار شامل اثرات موانع خارجی نیز می‌باشد. در عمل خزش معمولاً بصورت دگرگونی خطی در واحد طول اندازه گرفته میشود

- حرارت : حرارت بتون سدد در زمان و حرارت محیط شامل اتمسفر و مخزن سد و پی مواردی هستند که روی حرارت بتون اثر می گذارند.

۳- منظور از بررسی خزش و افت و دمای بتون:

منظور از تعیین خزش و افت بتون و دمای مورد نظر این است که اثرات آنها را روی طرح ساختمان شد پیدا نمود تا طرح اقتصادی و مورد اطمینان باشد. در موقع ساختمان و بعد از ساختمان اثرات سه گانه فوق باید دقیقاً معلوم تا ثابت شود که اثرات آنها در حد طرح بوده و اعمال مضره های توسط این عوامل حاصل نمیگردد - بهمین خاطر لازم است که خواص و ویژگیهای بتون نسبت به خزش و افت و دما تعیین گردد.

۴- موارد عمومی

۱-۴- اثرات خزش و افت و دما در بتون مصرفی یک سد موجبات دگر گونی در سدها و اثرات سه گانه فوق مستقیماً به پی سد انتقال مییابند و وسعت اثر آنها بستگی تام به سختی و محکمگی پی های سد و نوع سد دارد. از طرف دیگر تغییرات دمای هوا موجب تغییرات محل استقرار سد شده و در موقع خود اثراتی روی سد وارد می نماید. بنابراین بررسی اثرات وارده روی سد و فونداسیون های آن اجتناب ناپذیر است. در مورد پی های سد باید به محدوده سطح و عمق تا آنجا نیکه دگر گونی قابل صرف نظر کردن است توجه داشت. دگر گونیها بخاطر نتایج حاصله از تغییرات توزیع تنش (Stress) در سد و پی آن توسط بارهای وارده بوجود می آید. بدیهی است امکان تعیین تنشها در سدها بدون تعیین مقدار این اثرات نمیتواند دقت داشته باشد.

اثرات خزش و افت و حرارت در بتون مصرفی سدهای بزرگ را میتوان با قراردادن ابزارهای مخصوصی در بتون و یا نمونه های بتونهای مشابه که در آزمایشگاه تهیه میشود انجام داد. بدیهی است که نتایج آزمایش های آزمایشگاهی را باید همراه با ضرایب مخصوصی در نظر گرفت.

نباید فراموش کرد که محیط تغییرات شیمیایی و فیزیکی در ساختمان بتونی کریستال و بعنوان مصالحی که روی آنها خزش و افت اثر میگذارد خارج از بحث مورد نظر مامیباشد.

همچنین محیط آزمایشات روی انجماد و پدیده های مربوط به متلاشی شدن ذرات در این مقاله وارد نشده زیرا این بحث همراه با مسائل دوام و عمر بتون وابسته به رشته و نهاد مجزائی است و باید تحت انجام عملیات دیگر علمی بررسی شود.

۲-۴- نکته مهمی که نباید از یاد برد این است که اندازه گیریهای تنش و دما بسیار مورد نظر بوده و بدین طریق میتوان اطلاعات وسیعی در مورد فعل و انفعالات بتون بدست آورد.

اندازه گیریهای کشش (Strain) بتون در بعضی از قسمتهای سد باید بدقت اندازه گیری تا افزایش و اهمیت دگر گونیهای کششی تعیین گردد. در مواقعی که اندازه گیریهای تنش موجود باشد نمیتوانیم قوه تنش را اندازه بگیریم و مشکل است به این اندازه گیریها اطمینان حاصل نمود و از طرفی دیگر این وسائل در اندازه گیری اجزاء تنش موجود در یک نقطه عجز نشان میدهند در حالیکه اندازه گیریهای کشش معمولاً قادرند که مقادیر صحیح کشش را در بتون معلوم نمایند.

۵- بحث در مورد خزش

۱-۵: بحث عمومی خزش بتون سدهای بزرگ را میتوان دو مین عامل مهم در بتن دانست. تجارب آزمایشگاهی در مورد مقاطع نازک بتون نمایانگر این است اما وارد کردن نتایج در منحنیها بطریق نقطه یابی نشان میدهد که خزش متوسط در مقابل ضخافت قطعه بتن سرعت پائین آمده و وقتی که ضخامت قطعه بتن به ۱ متر و بیشتر برسد به حداقل مقدار صرف نظر کردنی نزول مینماید. علاوه بر این خزش نسبت به سرعت خشک شدن بتن کم میشود و وقتی که بتن بار طوبت ۱۰۰٪ در حد نگهداری شود و از خشک شدن سریع جلوگیری کنیم قابل صرف نظر کردن است.

باید در نظر گرفت که خزش و افت بستگی تام با نقصان رطوبت بتن دارند. خزش وقتی بوجود می آید که دگر گونیهای غیر خطی بوجود می آیند و این امر بخاطر موانع داخلی و تنشها و خزش ناشیه حاصل میگردد.

۵-۲ - مشاهدات و تعبیرات

نظرات کلی درباره اندازه گیری های خزش بصورت ذیل تشریح میگردد. بنظر میرسد که تغییر مکان های عینی کشش و تنش حاصله از خزش را میتوان از دیگر عوامل موثر بطریقی جدا نمود. اندازه گیری خزش را میتوان بوسیله آزمایش روی نمونه های آزمایشگاهی بطور محدود با توجه به مقیاس حقیقی آن در بتون مصرفی در سد بدست آورد. این اندازه گیری آزمایشگاهی را بهر حال میتوان قبول داشت زیرا حقیقت این است که خزش بستگی تام به اندازه و حرارت و شرایط مرطوب بودن نمونه آزمایش دارد.

۱-۲-۵ - اندازه گیری خزش در ساختمان

معمولترین طریق اندازه گیری بتن در یک سد بوسیله اندازه گیری های کشش و درحالتی که بدانیم تنش وجود ندارد تعیین میگردد. این اندازه گیری ها داخل بدنه بتون جای داده میشود. تعبیه آنها طوریست که در محفظه مخصوص تمام جانی (فقط یک جانب آزاد است) قرار میگردد و بدین ترتیب اجازه نمی دهد که تنش از میان اندازه گیری عبور نماید این اندازه گیری کلیه دگر گونی های بتن را که نتیجه خزش آن است ثبت مینماید. بدیهی است که دیفرانسیل انبساط بتن بخاطر تغییرات حرارت در اندازه گیر منظور میگردد و علاوه بر آن نباید به یک اندازه گیر کشش بتون قناعت کرد و باید به تعداد آن افزود و با توجه به فصل های مختلف بتون ریزی آمارهای مختلف گرفت و نباید فراموش کرد که در خزش بتون شرایط وصلی بسیار مؤثر است و احتمال میرود که در داخل بلوک های بتنی حجیم رطوبت نسبی به ۱۰۰ درصد برسد در این صورت خزش و تورم بتن بسیار ناچیز است و شکلی وجود ندارد که خزش در اثر خشک شدن بتون مسوقی اتفاق می افتد که در مجاورت هوای خشک بوده و از نظر رطوبت اشباع نشده باشد و تبخیر سریع آب بتون صورت گیرد و از طرف دیگر اگر عمل آب دادن بتون را ادامه بدهیم و این تداوم آب دهی قطع نگردد بتون منبسط میگردد. برای اینکه اطمینان پیدا کنیم که آیا عمل آب دهی یا پس دادن آب از بتون وجود ندارد میتوانیم با توجه به تغییرات حجمی خزش بتون را که زاییده این حالت است حدث بزینم و حالتی است که در قسمت داخلی بتونهای حجیم اتفاق می افتد.

۳-۵ - تعیین وضع رطوبت

دگر گونی های ناشی از تغییرات غیر متعارف رطوبت در سدها که اندازه گیری میشود باید دقیقاً بررسی و مورد تدقیق قرار گیرد زیرا اندازه گیری های رطوبت که جایگزاری میشود آنقدرها قابل اطمینان نبوده و در مقابل اثرات عوامل مختلفه منجمله رطوبت قرار دارند.

۵/۴ - روش فنوری و تجربی

باروش عمومی تعیین خزش بتون برای یک دوره ۲۸ یا ۶۰ روزه را میتوان بطریقه تجربی بر پایه منحنی های استاندارد یا فرمولهای موجود بدست آورد، بنا بر این اطلاعاتی که بدین طریق حاصل میگردد بساید همراه ضرایب اطمینان جهت حصول یک نتیجه اطمینان بخش مورد استفاده قرار گیرد و آن فاکتورها بصورت زیر خلاصه میگردد.

- تاریخ شروع اندازه گیریها .
- رطوبت نسبی .
- حداقل ضخامت نمونه .
- مقدار سیمان .
- قابلیت .
- نسبت مصالح ریز .
- هوای داخل بتون .
- سطح آهن طولی (در صورت مصرف).

بر اساس توصیه کمیته بتون اروپا (C.E.B) و فدراسیون بین المللی بتون پیش فشرده (PRECONTRAİNTE) (F.I.P) میتوان دگر گونی های خزشی لحظه ای را طبق حاصل ضرب ضرایب زیر را بدست آورد .

$$(\sum c K_b K_c K_p K_t)$$

در این تساوی :

Σc بستگی به محیط جانبی دارد .

K_b بستگی به یو کیب بتون دارد .

K_e بستگی به ضخامت تئوریک نمونه دارد .

K_p بستگی به درصد آهن گرد در مقطع نمونه دارد .

K_t بمعنای ازدیاد خزش در تابعی از زمان خواهد بود .

دیاگرامهایی تهیه گردیده که میتوان مقدار ضرایب ، بالا را در شرایط متغیر از آنها پیدا نمود . البته فرض بر این است که این ضرایب برای سیمانهای پرتلند و در کیفیت معمولی و عمل سفت شدن در شرایط نرمال و طبق تنش عملی که حدود ۴۰ درصد تنش گسیختگی است مورد استفاده قرار خواهد گرفت .

مثال دیگر جهت تعبیر کشش خزشی استاندارد در هر زمان بشرح فرمول زیر روشن میگردد و t زمان در روزها است .

$$\frac{t^e}{f+t^e} \times \Sigma su$$

در این فرمول $\Sigma su =$ خزش غائی

$f =$ ضریب تجربی

$e =$ بطور معمولی از ۰/۹ تا ۱/۱ تغییر مییابد .

مقدار f بصورت گسترده قابل تغییر بوده و بستگی تام به آب دادن بتون و مشخصات بتون دارد .

۶- خزش بتون

۶-۱- شرح عمومی

خزش را معمولاً دگرگونی بتون در زمان ثابت گویند که در نتیجه بار موجب میگردد . روشن است که دگرگونی در زمانهای اولیه بار اندک و پس از مدتی قابل توجه و زیاد و بر اهمیت آن افزوده میشود . از نقطه نظر تجزیه و تحلیل میتوان گفت که کل مقاومت خزشی مساویست با مقاومت کل منهای مقاومت اولیه بارگذاری (مقاومت الاستیکی) منهای مقاومت در مقابل افت و تغییرات حرارت .

برای تعیین مقدار کشش بتون در هر نقطه لازم است که مقدار مقاومت در مقابل خزش نیز تعیین گردد .

۶-۲- مشاهدات و تعیینات

اگر خزش را میتوان از دیگر عوامل مؤثر و کاربرد تغییرات زمان معین در فرمولهای محاسبه جابجا شدن بتون جدا نمود . اما مقاومت در مقابل خزش بخاطر وزن بتون بتدریج در زمان طولانی بالا میرود و در واقع جدا کردن آنها نسبتاً مشکل است .

۶-۳- روش آزمایشگاهی

تنش و جابجا شدن را که در نتیجه خزش حاصل میشود با کمک آزمایش کنترل طول المدت معلوم مینمایند . بطور معمولی روش اندازه گیری خزش باید با کاربرد بار ثابت به بتون نمونه یا منشور بتون توأم باشد . بار ثابتی که چندین ماه و یا چند سال بکار برده میشود از طریق فنرهای باردار یا سیمسامهای هیدرولیکی عملی میباشد . میتوان بار را در عمرهای مختلف بتون وارد نمود و همچنین مراتب را تا بررسی نهایی و ثابت نگهداشتن خزش ادامه داد .

کشش را در دوره های معلوم اندازه گیری و از اندازه گیرهای داخلی جهت تعیین کشش استفاده مینمایند . البته در اندازه گیرهای منشور خارجی بتون از نوع انبساط مکانیکی نیز استفاده میشود . آزمایش چنین روشی باید در آزمایشگاه صورت گیرد زیرا امکان ندارد که بتون خزش را مستقیماً در بتون سد بخاطر تغییرات شرایط تنش اندازه گیری نمود و با توجه به شرایط رطوبت توصیه میگردد که این آزمایشات در حالتی که رطوبت بتون حداکثر باشد انجام گیرد . در غیر این صورت نمونه هارا باید بامواد فائز او آغشته نمود تا رطوبت بتون خارج نگردد . گاهی اوقات منشور بتونی که در نظر گرفته میشود در یک پوششی از ورقه مس که آب بندی شده است قرار گرفته و با بار ثابت آزمایش میشود .

معمولاً بخاطر عوامل شناخته شده‌ای عملاً نمیتوان خزش وافت را درموقع اندازه گیری دگر گونی بتن جدا نمود و بهتر آن است که خزش را در وهله اول بانمونه های بتون بطور موازی انجام داد و در این حالت میتوان افت را مستقیماً اندازه گیری نمود. از روش ASTM یا متد No. C512-69 برای افت بتون استفاده میشود و فقط باید از نمونه های ریخته شده که دارای دانه بندی درشت تا 51 میلی متر است مصرف کرد.

یک فنر با کپسول هیدرولیکی یا دستگاه کوپیدن مثل سمبه جهت ثابت نگهداشتن بار در نظر گرفته میشود. در آزمایش های مختلفه معلوم گردیده که رطوبت نسبی را با توالرانس (Tolerance) $\pm 2\%$ درصدا در آزمایشگاه بمورد اجراء میگذارند و این عمل را با هوادهی ثابت نگهدارند و بهتر این است که حتی المقدور گاز کربنیک را از هوا جدا نمایند چون سطح روئی بتون ممکن است کمی جمع شود ، ضمناً باید دانست که هنوز طریقه خاصی جهت تعیین اثر خزش بتون در آزمایشگاه پیشنهاد نگردیده است .

۴-۶ - طرق تئوری و تجربی

در وهله اول بحث خود را در مورد تعیین مقاومت در مقابل خزش ادامه میدهم. این عمل در آزمایشگاه در یک دوره حداقل ۲۸ روز انجام بگیرد که اگر تا ۶۰ روز هم باشد طرز عمل بسیار ثمر بخش تر خواهد بود. شناخت و مشخص نمودن حالت بتون بصورت تجربی و بر اساس منحنی ها و یا تساویهایی نیز قابل سنجش است. اطلاعاتی که در این زمینه جهت تطبیق و اصلاح فرمولها برای تعیین فاکتورهای عامل در دست است کم کم مهمی است به نتایج نهائی و تصحیح بیشتر فرمولها بوده که مقادیری درست تری بدست آوریم و این فاکتورها بصورت ذیل معلوم گردیده است :

تنش - زمانی که نمونه زیر بار قرار دارد - اندازه نمونه - طول زمان بار - رطوبت نسبی - نسبت سیمان و آب - نوع مصالح مصرفی - حجم هوای داخلی - تعداد درصد مصالح خیلی ریز - مقدار سیمان - نوع سیمان .

توصیه هایی که توسط کمیته اروپائی بتون (C.E.B) و فدراسیون بین المللی بتن پیش فشرده (F.I.P) صادر گردیده بیان مینماید که جهت ارزش یابی دگر گونیهای مختلف بتون که در اثر خزش بوجود می آید اصلاح است که تئوری خزش طولی مورد استفاده قرار گیرد . برای یک تنش ثابت δ_b این تئوری با در دست بودن تئوری خزش طولی میتوان به نتیجه محاسبات دگر گونی کلی خزش دست یافت و از فرمول زیر استفاده کرد .

$$\Sigma \epsilon = \frac{\delta_b}{E_{b28}} \times \varphi t$$

در این فرمول E_{b28} مساویست با قدر مطلق خطی بتون با عمر ۲۸ روز و φt مساویست با ضریبی که از صا ح ضرب ضرایب زیر بدست می آید ،

$$k_c k_a k_b k_e k_t$$

k_d مربوط است به شرایط محیط

k_d درجه محکمی بتون در موقع بار گذاری

k_b مخلوط بتون (مخلوط مصالح)

k_e ضخامت تئوری نمونه

k_t ضریب جبران کننده توسعه دگر گونیهای مختلف با توجه بزمان خواهد بود

نمودارهایی در دست است که بتوان ضریب فوق را در شرایط مختلفه بدست آورد

۷ - ۵

۱-۷ - اثر تغییرات دما: حرارت بطور کلی اثر مهمی روی فعل و انفعالات بتون سد دارد . شرایط حرارتی متأسفانه طوری است که تعیین اثرات مختلف بسیار مشکل است . تغییر حساسیتهای بتن که در نتیجه تغییرات درجه حرارت بوجود می آید مرتباً افزایش مییابد و معلوم گردیده که انقباض و انبساطی که در دگر گونی سنگهای فونداسیون و کناره ها در نتیجه حرارت حادث میگردد در اثرات مربوط به سد دخالت مستقیم مینمایند ولی بهر حال ضریب

انقباض و ضریب انبساط که قبلاً خیال میکردند باهم مساوی هستند عملاً ضریب انبساط بیشتر است .
معمولاً با توجه به جذب حرارت خورشید که بیشتر در پایاب رخ میدهد و در سراب حرارت به آب منتقل میشود
اختلاف حرارت با توجه به شیب حرارتی در منحنی دریک سیکل سالیانه اثرات عمده‌ای روی فل و انفعالات ساختمان
می‌گذارند . عکس‌العملی که سیمان و آب با توجه به ازدیاد حرارت و از دست رفتن رطوبت بتن نشان میدهند مستقیماً
وبشدت مربوط به درجه حرارت است . شرایط دمائی درسد در نتیجه عوامل ذیل است :

- ازدیاد گرما در نتیجه از دست رفتن آب سیمان و پراکندگی بعدی آن
- عدم تطابق اجزاء تشکیل دهنده مخلوط بتن (برخلاف مشخصات) که کنترل دمائی را غیر ممکن میسازد
- اندازه گیریها جهت خنک کردن مصالح درموقع مصرف در بتن
- اندازه گیریها جهت خنک کردن اولیه مصالح بتون بصورت موضعی
- روش ریختن بتون

- درجه حرارت محیط که روی سطوح خارجی اثر میگذارد
- درجه حرارت مخزن و یا کانال خروجی آب سده که روی سطوح مغزوق اثر میگذارد .
بهر حال که بررسی‌های متعدد نشان داده است که ازدیاد مقاومت بتن مصرفی در حرارت پائین‌تر بیشتر از
موقعی است که با حرارت بالاتر ریخته شود . نتایج حاصله معلوم کرده است که اثر ازدیاد دما در خزش بتون تردید
ناپذیر بوده و بصورت تابع توانی زمان که در آن دوره باردار میشود توجیه میگردد . اثر ازدیاد دما تا ۵۰ درجه
سانتیگراد خزش بتن را زیاد مینماید و از ۵۰ درجه به بالا مقدار خزش حدود ۲ تا ۳ برابر خزش در دمای حدود ۲۵ درجه
خواهد بود .

۷-۲ - مشاهدات و تعبیرات

جهت تعیین روشهای اندازه گیری باید دانست که درجه حرارت دادردها مرتباً اندازه گیری مینمایند . حرارت
بتن را میتوان بوسیله درجه‌های مقاوم الکتریکی مثل ترموکوپل و یا امثالهم تعیین نمود
البته طریق دیگر با وسیله کمپیوتر توصیه میگردد که در بعضی نقاط مورد استفاده قرار گرفته است
جهت تعیین محل اندازه گیریهای حرارتی توجه و دقت بسیار باید جهت تعیین محلها یا نقاط اندازه گیری میبذول
داشت و بهر حال عمق نقطه اندازه گیری نباید کمتر از ۴ سانتی متر باشد زیرا شرایط سطوح بتن ممکن است در فارسانی نتایج
اندازه گیری و اشتباه در نتایج مؤثر باشد و این عمل درموقع اجرای عملیات صورت میگیرد .
نباید فراموش کرد که تغییرات حرارت در دوران کوتاه عمر بتن باید مدنظر باشد زیرا این تغییرات بخاطر
ریختن بتونهای حجم صورت و تعیین حرارت در این زمان باید با دقت صورت گیرد و در پاره از اندازه گیریها اثراتی میگذارد .
بیاد داشته باشیم که در مدتی کوتاهی پس از اتمام ساختمان ، امکان دارد دما با شیب تند پائین آید و معمولاً در مودولیت‌های بتن حجیم
اتفاق و شکافهایی در رویه بتن حاصل میگردد .

تغییر در شیب حرارتی بتن بطریق عایق بندی توسط مهندسین ارتش امریکا بررسی شده و هم چنین پیوستگی بین
مقاوم حرارتی شکاف و یا بدون شکاف نیز مورد رسیدگی قرار گرفته است .
در طول ساختمان سد قوسی کرج (امیر کبیر) در نزدیکیهای تهران مطالعاتی با استفاده از جریان گرمائی مخصوص
برای یکی از بالا برنده‌های بتن صورت گرفت . درجه‌های حرارت محاسبه و اندازه گیری شده باهم مقایسه شدند و توازن
گرمائی بین حرارت حاصله از آب زدائی همراه با سیمان خنک کننده با لوله در سطوح روئی قطعات بتن پیشنهاد و تعیین
گردید . امکان تطابق بین منحنی محاسبه شده درجه حرارت متوسط قطعه بتن و دمای اندازه گیری شده رضایت بخش
بوده است .

۷-۳ - روش آزمایشگاهی با استفاده از مدل

نتایج آزمایشگاه با توجه به روش توام مدلی معلوم داشت که در تنش و کشش در اثر تغییرات حرارت عامل ضریب
انبساط بتون که معمولاً در آزمایشگاه تعیین میشود مؤثر بوده و توسط اندازه گیریهای محوری روی بتون پوشش شده در
حمام‌های مخصوص با کنترل حرارت معلوم میگردد . ضریب انبساط حرارتی به میزان نسبتاً زیاد در مقابل اثرات ضریب

انبساط مصالح متشکله بتون قراره میگردد زیرا این مصالح معمولاً ۸۰-۶۵ درصد حجم بتون را اشغال مینمایند و بهر آن باز سیمان خالی سفت شده محکمتر میباشد. ضریب انبساط بتون بازاء هر درجه سانتی گراد اگر مصالح درشت از نوع مرمری باشد ۴/۱ میکرواسترین (Microstrain) (کشش در واحد کوچک) و اگر مصالح مذکور از نوع کوارتزی باشد به ۱۴/۶ میکرواسترین بالغ میگردد. گرمای حاصله از آب زدائی سیمان تغییرات حرارتی بوجود آورده و باتنش و کشش بتون در مراحل اولیه پس از ریخته شدن هم آهنگی پیدا مینماید.

۷-۴ روشهای تئوری و تجربی

یکی از محققین بنام برون در یکی از تالیفات خود در مورد اثرات حجم مصالح درشت - میکای - صرفی - رطوبت و انبساط مصالح درشت در حرکت بتون توسط حرارت مطالبی را عنوان نمود. کلیات مربوط به خواص حرارتی بتون که در بخش ساختمان، سد آورده شد که در قسمت ۳-۷ این مقاله آمده است. دونه دیگر بنامهای بابوسکو و ماژلیک توضیحاتی درباره تجزیه تنش حرارتی درسد های نقلی با توجه به بلندی و گرمای حاصله از آب زدائی سیمان و در نظر گرفتن تغییرات درجه هوا و دمای اختلاط و زمان لارم الاستیسیته مدول اظهار نمودند. درجه حرارت محاسبه شده تنشها با نتایج مشاهده شده مقایسه گردید. بعداً بدنبال بالا رفتن درجه حرارت بجهت آب زدائی سیمان خنک کردن آزمایش گردید. تغییرات درجه حرارت بتن مصرفی درسد را بایک روش تئوری که نوثرین پیشنهاد نمود میتوان حساب نمود. شرح مختلفه تجربی برای تعیین تغییرات سالیانه درجه حرارت متوسط بتون بیشتر یا کمتر از میانگین بصورت تابعی از ضخامت بتون مطالعه گردید و مرکز U. S. B. R تابع زیر را پیشنهاد نموده است:

$$50 \text{ } ^\circ\text{F} \frac{1}{1 + 0.9t}$$

که در این فرمول $t =$ ضخامت مقطع به فوت و در سلسله متری بصورت دیگری درمی آید.

$$27.8 \text{ } ^\circ\text{C} \frac{1}{1 + 2.952t}$$

که در این تابع t به متر حساب میشود و باید به شرایط حقیقی بتون که در معرض دید قرار دارد همیشه توجه داشت و چنانچه ممکن باشد در محاسبات درجه دقت منظور داشت.

۸- نتایج کلی

الف - روشن است که تعداد قابل ملاحظه ای از آزمایشات، اندازه گیری، اثرات افت و خزش و حرارت روی بتون را آسان مینمایند و نتایج حاصله در اغلب اوقات رضایت بخش میباشد و باید یادآوری نمود که هنوز تحقیقات بیشتر و وسیعتر برای پیدا کردن روشهای تکمیلی که بتوانند جوابگوی تبیین دقیق اثرات بار و شرایط محیط روی بتون هستند لازم است.

ب - تعیین تنش مطلق از طریق اندازه گیری کشش که در بتون حجم ساختمانی صورت میگردد معمولاً تحت الشعاع عواملی قرار میگیرند و این عوامل قابل ملاحظه عبارتند از سیستم تنش ۲ تا ۳ بعدی - تغییرات حجم بواسطه تغییرات درجه حرارت و وضع رطوبت و بالاخره رطوبت دادن طبیعی، فعل و انفعالات بتون را در مقابل همه تغییر دهنده های مذکور میتوان در شرایط مقتضی و معلومات فعلی دقیقاً معلوم داشت بنابراین نمیتوان صرفاً تنشهای مطلق حاصله را تعیین نمود. در خاتمه باید گفت تعیین معیارهای خوب در طرح نمیتوان انتظار داشت و نتایج مدلهای آزمایشی و عینی فعل و انفعالات سد باید در نظر گرفته شود.

ج - هنوز برای شناخت و تعیین عوامل، تحقیقات بسیار وسیعی لازم است تا بتوان طریقی را که تنشها توسط موانع داخلی و یا خارجی بتن تثبیت میگرددند کشف نمود. در زمانهای اولیه ای پس از ریخته شدن بتون تغییرات حجمی در هر تراژ بتون ریخته شده تحت تأثیر بتون ریخته شده جانبی قرار میگیرند.

د - باید توجه داشت که باید مطالعاتی در مورد تثبیت روشهای جدا کردن کششهای عینی و تنشها و جابجایی

داخل اجزا آنها که بخاطر وزن آب و حرارت وافت خزنش و در صورت وجود علل دیگر، انجام گیرد و انجام این روشها را جهت پیش بینی کشش ها و تنشها و جابجائی تحت سخت ترین شرایط وزن آب و درجه حرارت وافت و خزنش که ممکن است اتفاق افتد ادامه داد .

توجه : برای تهیه این مقاله به ۱۵۴ گزارش که به کنگرس بین المللی سدهای بزرگ طی سالهای ۱۹۳۳ تا ۱۹۷۳ ارائه گردیده و هم چنین به ۷ بولتن کمیته بتون و مصالح همین کنگرسها مراجعه گردیده است .

نمایندگی در لیست

بازار

در این بخش به بررسی و مقایسه روشهای مختلف سازه‌های بتونی در شرایط مختلف بارگذاری و دمای محیط پرداخته شده است. همچنین به بررسی تأثیر تغییرات دما بر خواص مکانیکی بتن و مصالح ساختمانی دیگر پرداخته شده است. در ادامه به بررسی روشهای مختلف بتن‌ریزی و قالب‌بندی در شرایط مختلف بارگذاری و دمای محیط پرداخته شده است. همچنین به بررسی تأثیر تغییرات دما بر خواص مکانیکی بتن و مصالح ساختمانی دیگر پرداخته شده است.

در این بخش به بررسی و مقایسه روشهای مختلف سازه‌های بتونی در شرایط مختلف بارگذاری و دمای محیط پرداخته شده است. همچنین به بررسی تأثیر تغییرات دما بر خواص مکانیکی بتن و مصالح ساختمانی دیگر پرداخته شده است. در ادامه به بررسی روشهای مختلف بتن‌ریزی و قالب‌بندی در شرایط مختلف بارگذاری و دمای محیط پرداخته شده است. همچنین به بررسی تأثیر تغییرات دما بر خواص مکانیکی بتن و مصالح ساختمانی دیگر پرداخته شده است.

در این بخش به بررسی و مقایسه روشهای مختلف سازه‌های بتونی در شرایط مختلف بارگذاری و دمای محیط پرداخته شده است. همچنین به بررسی تأثیر تغییرات دما بر خواص مکانیکی بتن و مصالح ساختمانی دیگر پرداخته شده است. در ادامه به بررسی روشهای مختلف بتن‌ریزی و قالب‌بندی در شرایط مختلف بارگذاری و دمای محیط پرداخته شده است. همچنین به بررسی تأثیر تغییرات دما بر خواص مکانیکی بتن و مصالح ساختمانی دیگر پرداخته شده است.

بازده آبیاری در ایران

مهندسین مشاور راکشاب

مقدمه

تحول عوامل افزایش نیازها نظیر رشد همه‌جانبه اقتصادی، فزونی جمعیت و بالارفتن مصرفها در ایران لزوم استقرار یک زیربنای عمرانی و اقتصاد شکوفان را ایجاد مینمود در این دیدگاه بود که طرحهای عمرانی منطقه‌ای و سیستمهای آبیاری بزرگ و نوینی که ویژه دوران انقلاب و عصر رستاخیز است به اجراء درآمد و سدهای بزرگ مخزنی و انحرافی و شبکه‌های آبیاری آن ساخته شد. چون زمان تحول بسیار کوتاه بود لذا فرصت انتقال صحیح آب در مزارع و در قطعات آبیاری فراهم نیامد. ولذا فعلا مقادیر زیادی آب در انتقال و به خصوص در مزرعه تلف میشود و بازدهی آبیاری در سیستمهای سنتی و حتی در روشهای نوین چندان رضایت بخش نیست و بدیهی است چنانچه در کاهش تلفات اقدام شود به سهولت مقادیر زیادی به سطح کشت و در نتیجه به تولید محصول کشور افزوده خواهد شد.

در جهت تحقق بخشیدن به این هدف وزارت کشاورزی و منابع طبیعی مطالعات طرح جامع بازدهی آبیاری در ایران را در برنامه کار خود قرار داد و در پی این تصمیم انجام این مطالعات به مهندسین راکشاب واگذار شد. برای پیشبرد بهتر مطالعات بازدهی آبیاری در ایران همکاری سازمانهای گوناگونی که بنحوی دست‌اندرکار مطالعه، اجراء و بهره‌برداری از سیستمهای آبی هستند لازم بود. در این مقام اکثر سازمانهایی که مورد سؤال قرار گرفته بودند بویژه دفتر برنامه‌ریزی و سازمان گسترش کشاورزی کمال همکاری را بعمل آوردند تا ثمره بهتری از مطالعات بدست آید.

نحوه مطالعات

روش مطالعات و بررسیها در چهارچوب چهارمورد اساسی زیر ترسیم شده است:

۱ - ترمینولوژی بازدهی و روش شناسی مطالعات

۲ - شکل‌دهی منطقی و عملی به جمع‌آوری داده‌ها

۳ - تجزیه و تحلیل داده‌های جمع‌آوری شده

۴ - پیشنهادات و توصیه‌ها

ترکیب چهارهدف فوق‌الذکر اساس رهنمودها و هم‌نهادگیها را بوجود آورده است. در بخش ترمینولوژی و تعاریف سعی شد، بازدهی‌های مختلف بطور تفکیک و با روابط ریاضی نشان داده شود، این تعاریف با توجه به عبارات ارائه شده در سطح بین‌المللی مورد بحث قرار گرفته است.

جمع‌آوری اطلاعات اولیه و داده‌های ضروری جهت تجزیه و تحلیل در مقیاس کل ایران انجام پذیرفته است. در این اقدام سعی شده است تا با توزیع پرسشنامه‌ها به تعداد زیاد و در سطح وسیع کمیت کار افزایش یابد و با ارسال گروه‌های متخصص به مناطق و کنترل تکمیل پرسشنامه‌ها کیفیت کار نیز بالا رود تا از تجزیه و تحلیل داده‌ها نتایج مطلوب حاصل گردد.

نگاهی چند به روشها و ارقام

برای مطالعه و محاسبه بازدهیهای آبیاری، منطقه‌بندی کشاورزی در طرح جامع کشت کشور را قبول نموده و

برای هر يك از مناطق دهگانه بررسیهای لازم انجام و داده‌ها مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفت. سطح مفید آبیاری حاصل از پوشش پرسشنامه‌ها برابر ۲۵۸۲۶۰ هکتار است. در این اراضی روشهای مختلف آبیاری معمول است که خلاصه نتایج آن بشرح زیر است:

درصد	۵۸٫۳۲	آبیاری نشتی
درصد	۳۳٫۲۸	آبیاری کرتی
درصد	۸٫۱۶	آبیاری جوی پشته
درصد	۰٫۱۳	آبیاری قطره‌ای
درصد	۰٫۱۱	آبیاری بارانی

در این گزارش بازده آبیاری در مزرعه (بازده کاربرد)، بازده در قطعات آبیاری و بازده در محدوده‌های بزرگ آبیاری مطالعه شده است.

بازده‌های فوق‌الذکر طبق داده‌های موجود برای هر يك از مناطق دهگانه به تفکیك مورد بررسی و تجزیه و تحلیل قرار گرفت. تعداد نمونه‌هایی که در هر يك از مناطق مزرعه مطالعه شده حداقل از ۵ در منطقه هفت (فارس - چهار محال بختیاری بویراحمد و کهگیلویه) تا ۶۷ در منطقه مرکزی متغیر بوده است. در منطقه خوزستان نیز نمونه‌های معنی‌دار با اندازه کافی وجود داشته که راهنمای خوبی برای مطالعات بوده است.

برای هر يك از مناطق بازدهی آبیاری در مزرعه، در قطعه و در محدوده آبیاری مورد مطالعه قرار گرفته است. تعداد نمونه برای هر يك از بازدهیها مطابق جدول زیر میباشد.

منطقه	تعداد نمونه	
	مزرعه	واحد آبیاری
منطقه يك مرکزی	۲۴	۳
منطقه دو منطقه ساحلی خزر	۵	۱۲
منطقه سه شمال غربی	-	۴
منطقه چهار زاگرس مرکزی	۱۹	-
منطقه پنج خوزستان	-	۲۰
منطقه شش خشك شمالی	۳	۱۳
منطقه هفت زاگرس جنوبی	-	۵
منطقه ده خراسان	۳	۵

و برای دو منطقه ۸ (ساحلی جنوب) و ۹ (منطقه خشک جنوبی) ارقام مربوط به بازدهی در دسترس نبوده است. بازدهی آبیاری در مزرعه اصولاً در غالب نقاط ایران پائین است و متأسفانه درصد قابل ملاحظه‌ای از آبیگر در اختیار زارعین و بهره‌برداران گذاشته میشود، از دسترس خارج و تلفات آبی را تشکیل میدهند. آنچه که از نتیجه تجزیه و تحلیل حاصل میشود عبارتست از اینکه مقادیر بازدهی آبیاری در مزرعه با توجه به روشهای مختلف آبیاری از ۲۱ تا ۶۰ درصد متغیر میباشد.

علاوه بر محاسبه بازدهی آبیاری مزرعه در سیستمهای مختلف آبیاری مقدار بازدهی برای محصولات مختلف بر حسب روش آبیاری در مزرعه نیز مورد مطالعه و محاسبه قرار گرفت. ارقام حاصله نشان میدهد که در زراعتهای غلات پنبه، جالیز، چغندر قند، سیب زمینی و حبوبات روش آبیاری نشتی بهترین بازدهی را داشته و روش کرتی فقط در محصولات یونجه و برنج برتری دارند.

مطالعات مربوط به بازدهی آبیاری در قطعه نشان میدهد که هیچگونه رابطه‌ای بین مقدار بازدهی و سطح قطعه آبیاری وجود ندارد. برای یک سری از قطعات که مساحت آنها بین ۵ تا ۱۷۰ هکتار میباشد یک سری اعداد مربوط به بازدهی بدست آمده که مغایر باین فرض است که در قطعات بزرگ با نیروی کار کم اساساً بازدهی کمتر از قطعات کوچک است.

مسئله مهمی که در نحوه برنامه‌ریزی و بهره‌برداری از آب مطرح است این است که چه مقدار جریان و درجه زمان برای آبیاری یک قطعه مورد نیاز بوده و چند نفر کارگر برای استفاده از این مقدار جریان مورد احتیاج است. بطور کلی نتایج حاصل از بازدهی در قطعه آبیاری را میتوان بصورت جدول زیر خلاصه نمود.

بازدهی روش آبیاری	درصد بازدهی (در قطعه)		
	متوسط	حداکثر	حداقل
کرتی	۴۱	۵۷	۳۲
نشتی	۴۳	۴۸	۳۰
جوی پشته	۳۹	۵۳	۲۵

بررسیهای انجام شده نشان داده است که مقدار بازدهی در انهار داخل قطعات آبیاری بین حداقل ۵۰ درصد و حداکثر ۹۱ درصد متغیر بوده است در حالیکه متوسط این رقم برای قطعات آبیاری در مناطق مورد مطالعه ۷۶ درصد بدست آمده است:

در مورد بازدهی در محدوده‌های آبیاری مطالعات انجام شده نشان میدهد که مقدار بازدهی بستگی به سطح محدوده آبیاری ندارد. از طرفی داده‌های موجود مشخص میکند که در محدوده‌های آبیاری مقدار بازدهی با نوع پوشش شبکه آبیاری بستگی داشته بطوریکه نتایج بدست آمده را میتوان در سه حالت زیر خلاصه نمود:

- ۱ - در محدوده‌هایی که کلیه انهار پوشش شده هستند بیشترین بازده بدست آمده است.
- ۲ - در محدوده‌های آبیاری با انهار خاکی و سنتی کمترین مقدار بازدهی بدست آمده است.
- ۳ - در محدوده‌هایی که سیستم شبکه انهار تلقیقی از کانالهای خاکی و پوشش شده هستند، مقدار بازدهی بین دو حالت فوق قرار دارد.

بطور کلی داده‌های موجود مقدار متوسط بازدهی آبیاری در محدوده طرحها را رقمی حدود ۳۰ درصد نشان میدهد یعنی حدود ۷۰ درصد آبیگر تهیه میشود از طریق تلفات در سیستمهای انتقال، توزیع و کاربرد در مزرعه بهره‌بردار. در حالیکه اگر چنانچه با ایجاد شبکه‌های آبیاری نوین و انتخاب روشهای آبیاری مناسب و همچنین آشنا نمودن زارعین در کاربرد صحیح آب مقدار بازدهی کل برقی حدود ۵۰ تا ۶۰ درصد برسد بامنابع آب موجود که در حال حاضر مورد بهره‌برداری قرار میگیرد میتواند سطح زیر کشت فعلی را با همین ترکیب کشت حدود ۸۰ تا ۱۰۰ درصد افزایش دهد. جهت این منظور پیشنهاد میگردد:

۱ - مطالعه و بررسی روشهای مناسب آبیاری برای هر نوع محصول بر حسب نوع خاک منطبق با شرایط اجتماعی و اقتصادی در هر یک از مناطق دهگانه .

۲ - کاربرد این روشها در مقیاسهای وسیع

۳ - در مورد آبیاری ثقلی در سطح مزارع میبایست از طریق آزمایشات مربوطه در محل بهترین طول نشئی (فارو) را بر حسب بافت خاک و شیب زمین مشخص نمود همچنین در زراعتهاییکه بطریقه کرتی کشت میشوند ابعاد متناوب را برای کرت انتخاب نمود .

۴ - آشنا نمودن زارعین در نحوه کاربرد صحیح آب در سطح مزارع در جهت افزایش مقدار بازدهی .

۵ - جلوگیری از آبیاری بیش از اندازه در مزارع

بطور کلی اگر اولویت بالاتری در جهت کاستن تلفات آب چه در حین انتقال و توزیع و چه در کاربرد آن در مزرعه داده نشود موقعیت طرحهای آبیاری بخطر خواهد افتاد . بنابراین ادامه مطالعات در این زمینهها کاملاً محسوس بنظر میرسد .

میتوان سیستم کاهش تلفات در دو بخش عمده انتقال و مزارع در نظر گرفت و افزایش بازده آبیاری حاصلگامش تلفات در مراحل فوق است .

در مورد انتقال و کاهش تلفات مربوطه میتوان موارد زیر را یادآوری کرد :

- نگهداری و اصلاح شبکههای آبیاری

- تلفات در نتیجه رویش گیاهان

- تلفات آب در نتیجه نفوذ در انهار و تعداد آنها

در مورد تلفات مزرعه، مسئله مورد بحث بدلائل زیر پیچیده تر از حالت انتقال میباشد :

- وضع مالکیت اراضی

- شکل قدیمی حق آبهها

- اندازه مزارع و بزرگی بهره برداریها

- پراکندگی مزارع

برای پیشبرد امر آبیاری در سطح مزارع و کاهش تلفات در آن سطح بایستی از تکنولوژی جدید و پیشرفته استفاده نمود . این تکنولوژی بایستی در خدمت مدیریت آبیاری در سطح مناسبی قرار گیرد . تصور در استفاده مناسب از منابع با بازدهی پائین نابسامانیها و نارسائیهای زیر را در بر خواهد داشت :

- اتلاف آب در جریان انتقال

- بروز مشکلات برداشت بلحاظ رشد

- پائین آوردن سطح بازدهی سایر عوامل تولید

- ایجاد خطرات شوری خاک

با توجه به آنچه گذشت ، بنظر میرسد ادامه مطالعات و برآورد دقیق بازدهی آبیاری بلحاظ کمی و کیفی

کاملاً ضروری بنظر میرسد تا بتوان علل اساسی ، منطقی و عینی پائین بودن بازدهی را مورد کنکاش قرار داد ، زیرا کسه اصراف آب شدیداً در همه مناطق وجود دارد و بایستی همواره در فکر فاجعه ای که در دست تکوین است بود و تلاش بر چاره جوئی آن نمود .

بنابراین هدف وزارت کشاورزی و منابع طبیعی بایستی در بر آورد دقیق مقدار آب مصرفی با دیدگاه محاسبه

بازدهی انتقال و مزرعه در سطح مزرعه ، قطعه و محدوده آبیاری خلاصه میشود .

برای رسیدن به این هدف لازمست گردهائی باتجربه ، اندازه گیریهای لازم را دنبال نمایند .

گروه مطالعات بازدهی آبیاری ، بررسیهای زیر را دنبال خواهد نمود :

- مطالعه روشهای آبیاری با بازدهی بالا
- مطالعه رابطه بازدهی با عوامل تولید
- بررسی و مطالعه روشهای آبیاری
- اندازه گیری دقیق تلفات آب در سطح : مزرعه - قطعه آبیاری - محدوده طرح و انها درجه ۱-۲-۳-۴.
- کنترل رطوبت خاک قبل و بعد از آبیاری .
- کنترل ورود و خروج آب از منابع آب .
- کنترل و اندازه گیری آبهای خروجی و زه آبها .
- پیشنهادات اساسی در مورد کاهش بازدهی آبیاری مبتنی بر واقعیات و داده های اندازه گیری شده مستقیم
- محاسبات اقتصادی ، بر آورد برگشت سرمایه گذاریها ، افزایش سطح مولد کشت و سایر اثرات ناشی از افزایش بازدهی آبیاری و کاهش تلفات آبی
- تطبیق روش شناسی مطالعات با اصل چهاردهم انقلاب « ملی شدن آبهای کشور » در جهت حفاظت و صرفه جویی از یک قطره آب که یک ثروت ملی است .

آبرسانی و تصفیه خانه‌های آب در انگلستان

علی اکبر علوی

مدیر تصفیه‌خانه سازمان آب منطقه‌ای تهران

۱- حکومت‌های محلی و سازمان‌های منطقه‌ای آب در انگلستان

با وجودیکه مقدار بارندگی متوسط سالیانه در کشور انگلستان بین ۷۰۰ تا ۸۰۰ میلیمتر میباشد و لیکن در بعضی از شهرها کمبود آب آشامیدنی احساس میشود و سازمان‌های مسئول، برای استفاده هرچه بیشتر از آب‌های شیرین موجود، با بکار بردن روش‌های علمی و فنی با توجه به شرایط جغرافیائی محل از گردش آب‌های باز یافتی استفاده میکنند و اخیراً برای استفاده هرچه بیشتر از آب‌ها تغییراتی در سازمان‌ها و ادارات دولتی بوجود آمده که با گذشته کاملاً فرق دارد بطور کلی حکومت‌های محلی در انگلستان مسئولیت عمران و آبادانی و توسعه فرهنگ و بهداشت و مسکن و غیره را در اختیار داشته و مردم مستقیماً در نوسازی و عمران منطقه شرکت میکنند و این امر بدین منظور ایجاد شده تا دست حکومت مرکزی را از دخالت در جزئیات زندگی در هر منطقه کوتاه سازند. و از طرفی مردم هر محل در سر نوشت خود احساس مسئولیت کنند و ضمناً مبالغی را که بصورت عوارض مالیات یا هر طریق دیگری پرداخته میشود در خود محل صرف شده و مردم در خرج و دخل آن نظارت مستقیم دارند. انتخاب حکومت‌های محلی هر سه سال یکمرتبه بوده و اهالی شورائی را انتخاب میکنند که عده‌ای بستیکی به وسعت محل دارد. شهردار هر محل از بین اعضاء شورای منطقه‌ای انتخاب میشوند. انجمن شهر دارای کمیسیون‌های زیر میباشد:

- ۱- کمیسیون فرهنگ و آموزش
- ۲- کمیسیون خدمات اجتماعی
- ۳- کمیسیون حمایت از دیوانگان
- ۴- کمیسیون بهداشت عمومی
- ۵- تهیه خانه و مسکن
- ۶- کمیسیون طرح شهر و قصبات
- ۷- حمل و نقل
- ۸- حمایت همگانی
- ۹- کشاورزی و ماهیگیری
- ۱۰- آمار و تصدیق و غیره
- ۱۱- خدمات رفاهی و اجتماعی
- ۱۲- کنترل و بازرسی
- ۱۳- امور مربوط به تقاعد و بازنشستگی از کار افتادگان
- ۱۴- جمع‌آوری و دفع آن
- ۱۵- تهیه و تامین آب مشروب شهرها و کنترل رودخانه‌ها
- ۱۶- دفع مواد زائد و ایجاد تاسیسات فاضلاب

به حکومت‌های مشخص اجازه داده شده تا برای تامین آب مشروب و دفع فاضلاب بتوانند از کمپانیهای اختصاصی برای تهیه و توزیع آب و دفع فاضلاب استفاده نمایند. اما از اول آوریل سال ۱۹۷۴ با تغییرات مهمی که در طرز اداره و تشکیلات سازمانهای آب و فاضلاب در سراسر کشور پدید آمده و دگرگونی در امر مدیریت و بهره برداری از منابع آب حاصل گردیده است بدین ترتیب که در گذشته ۱۳۰۰ واحد تصفیه خانه کوچک و بزرگ فاضلاب و ۱۶۰ واحد تصفیه خانه تهیه آب مشروب با اضافه انبارهای مربوطه و همچنین ۲۷ اداره کنترل رودخانه‌ها در سراسر کشور وجود داشته که بعضی بوسیله کمپانیهای خصوصی و عده‌ای هم زیر نظر حکومت‌های محلی و شهرداری اداره میشد.

نظر به ناهم‌آهنگ بودن نحوه بهره برداری و تصفیه و توزیع آب و دفع فاضلاب مرتباً شکایاتی از طرف مردم میشد و مراتب نارضایتی اهالی ایجاد شده بود. ضمناً هر يك از ادارات مملکتی بنحوی در امر بهره برداری آب و آبیاری و فاضلاب منطقه دخالت مینمودند تا اینکه در اول آوریل ۱۹۷۴ با تصمیم دولت و تصویب مجلسین کلیه آبهای کشور تحت نظر ۱۰ سازمان منطقه‌ای R.W. Authority درآمد و هر سازمان عهده‌دار مسئولیت امور عمرانی بشرح زیر را دارا میباشد:

الف - کنترل منابع آب و ایجاد مخازن جدید

ب - امور مربوط به تامین آب آشامیدنی منطقه.

ج - امور مربوط به جمع آوری و تصفیه فاضلابهای خانگی و صنعتی

د - کنترل جزر و مد رودخانه‌ها - جلوگیری از سیلابها - امور کشتیرانی

ه - جلوگیری و کنترل آلودگی آب رودخانه‌ها - پرورش و تکثیر ماهی

برنامه‌های مدونی برای آینده طرح ریزی شده و تا سال ۱۹۸۰ باید بمرحله اجرا گذارده شود.

۱- پیش بینی و تهیه آب کافی و مناسب برای تامین احتیاجات آینده کشور جهت مصارف خانگی و صنعتی

و کشاورزی

۲- توسعه طرحهای تصفیه خانه‌های آب و فاضلاب و شبکه‌های مربوطه.

۳- زهکشی زمینهای زراعی و ایجاد کانالهای زهکشی.

۴- اقدام سریع در مورد کنترل و تمیز نگهداشتن آب رودخانه‌های کشور.

۵- استفاده هر چه بیشتر از آب رودخانه‌ها برای ایجاد تفریحات سالم. صید ماهی و تکثیر آن و عبور کشتیرانی

و غیره.

سازمانهای منطقه‌ای آب

نواحی و اسامی سازمانهای منطقه‌ای آب که اخیراً از طرف دولت تشکیل و تعیین گردیده شامل ده منطقه میباشد:

که در نقشه نشان داده شده است.

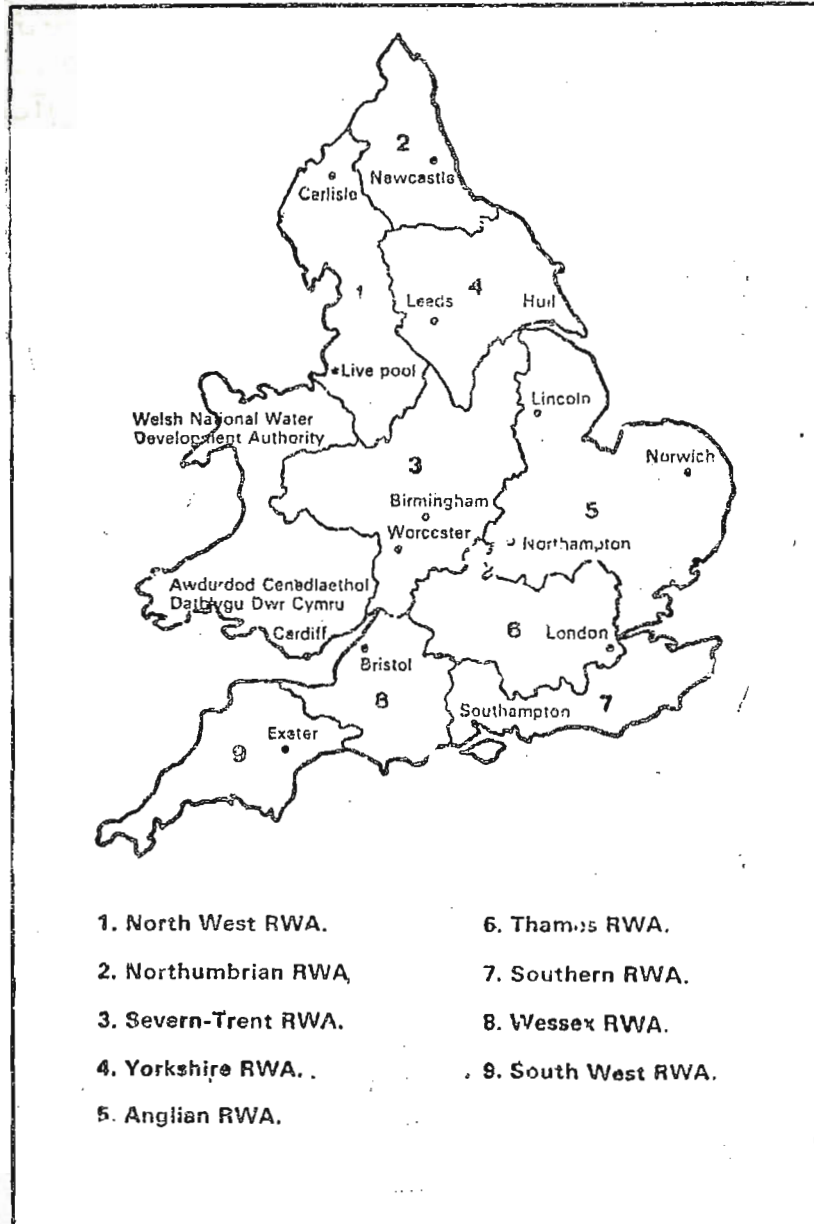
شورای ملی آب

پس از تصویب تشکیل سازمانهای آب منطقه‌ای در سراسر کشور بمنظور کنترل و اداره ساختمانها مذکور شورائی بنام شورای ملی آب که دارای ۲۱ نفر عضو میباشد بدین ترتیب که ده نفر از اعضاء مدیران عامل سازمانهای آب منطقه‌ای و ۱۰ نفر نمایندگان وزارتخانه‌های محیط زیست و کشاورزی و یک نفر نیز رئیس شورای ملی آب اعضاء اصلی را تشکیل میدهند. شورای سیاست کلی سازمانهای آب منطقه‌ای را تعیین مینماید و برای هم‌آهنگ ساختن مقررات و اجرای ضوابط و آئین‌نامه‌ها مربوطه نظارت کامل بر سازمانها دارد.

۲- آب آشامیدنی شهر لندن و تصفیه خانه‌های آن

قبل از سال ۱۹۰۳ تاسیسات آب شهر لندن توسط ۸ کمپانی شخصی اداره میشد که هر کدام عهده‌دار ناحیه‌ای از شهر بودند ولیکن در سال مذکور بموجب قانونیکه از طرف ۲۸ حکومت محلی لندن به تصویب رسید کلیه اختیارات جهت تامین آب آشامیدنی شهر به يك بنگاه مستقل بنام Metropolitan Water Board محول گردید.

Regional Water Authorities



پس در آوریل سال ۱۹۷۴ با تشکیل سازمانهای آب منطقه‌ای در سراسر کشور یکی از ده سازمان به نام Thames Water Authority در حوضه‌ای بوسعت ۱۵۰۲ کیلومتر مربع مسئول تأمین آب لندن کوچک و بزرگ تعیین گردید و اهم وظایف آن بقرار زیر است:

- ۱- تهیه و تأمین آب کافی جهت مصارف خانگی - صنعتی و کشاورزی
- ۲- کنترل و تصفیه فاضلابها و رفع بهداشتی آن.
- ۳- حفاظت منابع و رودخانه‌ها و کنترل آب رودخانه‌های Lee و Thames
- ۴- کنترل سیلابها و ساختن سدهای کوچک و بزرگ جهت تنظیم جزر و مد آب رودخانه‌ها.
- ۵- پرورش ماهی و تکثیر و صید آن در رودخانه‌ها - ایجاد تفریحات سالم و کشتی رانی ، کارنامه آمار سال ۱۹۷۲ سازمان آب لندن بقرار زیر بوده است.

جمعیت و وسعت آبرسانی

بطور متوسط ۶ میلیون نفر از آب تصفیه شده استفاده میکنند و وسعت منطقه آبرسانی به ۱۳۹۶ کیلومتر مربع می‌رسد.

مصرف متوسط آب ۲۲ متر مکعب در ثانیه و متوسط مصرف روزانه ۱۸۴۱۱۳۰ متر مکعب و ماگزیم ۲۳۱۸۴۶۰ در ۸ جولای سال ۱۹۷۲ رسیده است.

منابع تأمین آب

منابع آب شهر لندن از رودخانه‌های زیر تأمین میشود :

- الف - تایمز بمقدار ۷۴٪ کل مصرف .
- ب - لی بمقدار ۱۲٪ کل مصرف .
- ج - چاههای واقع در شمال و جنوب لندن بمقدار ۱۴٪ .

مخازن آب خام

آب رودخانه‌های تایمز و (لی) به مخازن سرباز یا بطریق نیروی ثقل و یا از طریق پمپاژ هدایت میشود و بطور کلی سطح مخازن آب خام شهر لندن ۱۵۹۷۷۵۵ هکتار است.

مخازن ذخیره آب مشروب

تعداد مخازن سرویس شهر لندن ۱۰۰ واحد میباشد که اکثراً از بتون مسلح ساخته شده و سر پوشیده میباشد ظرفیت کلی مخازن برای آبگیری ۱۵۰۹۲۷۰ متر مکعب است .

الکترو پمپ

تعداد موتورهای مورد استفاده برای پمپاژ آب ۲۰ دستگاه .

قدرت بر حسب اسب بخار ۹۳۱۶۹ .

الف - ۳۲٪ بخار .

ب - ۱۰٪ روغن .

ج - ۵۷٪ الکتریسته .

د - ۱٪ متفرقه .

مصرف سرانه آب

مصرف سرانه آب در شهر لندن بادر نظر گرفتن آمار آب آشامیدنی و مصرف صنایع مقدار متوسط ۲۹۰/۹ لیتر در شبانه روز در سال ۱۹۷۲ بوده است .

الف - مصرف با کنتور ۷۲/۷ لیتر در شبانه روز .

ب - مصرف بدون کنتور (صنایع) ۲۱۸/۲ لیتر در شبانه روز .

طول لوله های آبرسانی

قطر لوله های توزیع آب از ۳ اینچ تا ۷۲ اینچ میباشد و بطور متوسط عبارتند از :
طول لوله های کمتر از ۲۴ اینچ ۱۳۸۱۶ کیلومتر که ۹۲٪ از کل لوله کشی را شامل میشود .
طول لوله های بیشتر از ۲۴ اینچ ۱۲۵۵ و ۸٪ بقیه را شامل میشود .

شیرهای آتش نشانی

تعداد شیرهای آتش نشانی ۶۹۸۰۰ واحد در شبکه و توزیع آب میباشد .

سطح صافیها

اولیه ثانوی

تعداد	۹۵	۱۷۱
سطح صافی	۶۹۲۵ متر مربع	۶۴ هکتار

میزان بارندگی

حد متوسط میزان بارندگی در سال گذشته

حد متوسط میزان بارندگی در سال ۱۹۷۱

۷۳۵ میلیمتر .

۸۲۹ میلیمتر .

گزارشات باکتریولوژی و شیمیائی آب تصفیه شده

نتیجه گزارشات باکتریولوژی و شیمیائی آب تصفیه شده شهر برای سال ۱۹۷۰ بشرح گزارش

پیوست می باشد .

تصفیه خانه های لندن

تصفیه خانه های آب لندن عبارتند از :

- | | |
|-----------------------|----------------|
| Ashford | ۱ - تصفیه خانه |
| Hampton | ۲ - تصفیه خانه |
| Stoke Newington | ۳ - تصفیه خانه |
| Coppermills | ۴ - تصفیه خانه |
| Wraysbury and Datchet | ۵ - تصفیه خانه |

که از چهارتای اولی آن بازدید بعمل آمد و مشخصات آنها بشرح زیر است :

الف - تصفیه خانه Ashford

ظرفیت این تصفیه خانه ۴۰۹۱۴۰ متر مکعب در روز میباشد و مراحل تصفیه شامل حوضچه های تهویه -
طوری مایکرواسترینر - صافیهای بطئی (کند) تصفیه شیمیائی . مخزن کنتاکت و تلمبه خانه میباشد . دریافت آب در
تصفیه خانه از مخزن سرباز کوئین ماری است که از طریق یکرشته تونل بطور ۱۰۰ اینچ آب خام به تصفیه خانه وارد
میشود . ابتدا آب از حوضچه تهویه عبور نموده و پس از دریافت اکسیژن کافی آب خام وارد صافی مایکرواسترینر شده
و پس از عبور وارد صافی ماسه ای از نوع بطئی می گردد . در آخر تصفیه در مخزن کنتاکت کلر کافی به آب تزریق
می گردد . پس از عمل کلرزنی آب از طریق تلمبه خانه به مخازن سرویس شهر منتقل می گردد ملاحظه میشود که در
تصفیه خانه از داروهای کوآگولانت استفاده نمی شود و از داروهای شیمیائی فقط از گاز کار استفاده میگردد .

ب - تصفیه خانه Hampton

این تصفیه خانه قسمتی از منطقه شمال و همچنین منطقه جنوب رودخانه تایمز را مشروب مینماید و تأسیسات

آن شامل آبگیر - مخزن ذخیره آب خام - صافیهای اولیه و ثانوی دستگاہهای شیمیائی - مخزن کنتاکت و تلمبه خانه جهت پمپاژ آب به مخازن سرویس شهر میباشد. این تصفیه خانه یکی از بزرگترین و قدیمی ترین تصفیه خانه آب شهر لندن میباشد که آب را از رودخانه تایمز و مخازن سرباز **Littleton** و **Walton** دریافت میدارد. بدین ترتیب که آب خام پس از آنکه مدت یکماه در مخازن مذکور باقیماند از طریق شیرکنترل اتوماتیک آب خام وارد محوطه تصفیه خانه می گردد. ابتدا آب از ماسه های صافی که از نوع (بطئی) میباشد عبور نموده و سپس وارد مخزن کنتاکت میشود در آنجا با گاز کلر مخلوط شده و سپس از طریق تلمبه خانه و پمپاژ آب وارد مخازن سرویس شهر می گردد.

یادآور می شود که در این تصفیه خانه از داروهای کوآگولانت شیمیائی برای عمل انعقاد مواد استفاده نمیشود و کاملاً روش سنتی تصفیه آب را که متخصصین انگلیسی بآن اعتقاد کامل دارند حفظ نموده و بلحاظ باکتریولوژی آب کاملاً پاک است.

ج - تصفیه خانه **Stoke Newington**

این تصفیه خانه آب آشامیدنی قسمتی از شهر لندن را تأمین مینماید و همچنین منطقه **Westminster** و ۱۳ ناحیه محلی تر این تصفیه خانه آب دریافت میدارند.

این تصفیه خانه آب را از رودخانه **Lee** دریافت مینماید و در مواقع کم آبی از چاههای حفاری شده که در منطقه شمال و جنوب لندن قرار گرفته میتوان آب را به تصفیه خانه هدایت نمود.

ظرفیت تصفیه خانه ۵۰۰ / ۱۰۰۰ متر مکعب در شبانه روز است و تأسیسات تصفیه خانه شامل: آبگیر مخزن آب خام - صافیهای ماسه ای اولیه و ثانوی و دستگاہ کلر زنی و مخزن کنتاکت میباشد. و از داروهای شیمیائی برای کوآگولاسیون استفاده نمیشود.

د - تصفیه خانه **Coppermills**

این تصفیه خانه در منطقه ای بوسعت ۲۵ هکتار قرار گرفته و قسمت شمال شرقی شهر لندن را مشروب میسازد. تأسیسات تصفیه خانه شامل ۲۴ واحد صافی ماسه ای اولیه و ۳۴ واحد صافی ماسه ای ثانوی (از نوع صافیهای بطئی) - ساختمان شیمیائی. مخزن کنتاکت و تلمبه خانه میباشد تصفیه خانه آب خام را از مخازن سرباز دره **Lee** دریافت میدارد. هنگامیکه آب رودخانه **Lee** کاهش می یابد طرحی اجرا گردیده تا از طریق تونل سرپوشیده آب رودخانه تایمز به رودخانه **Lee** پمپاژ گردد و بدین ترتیب آب کافی همیشه در اختیار تصفیه خانه میباشد.

فیلترها در دو گروه قرار گرفته و یک گروه همیشه آماده بکار است در صورتی که از گروه دومی همیشه بهره برداری می شود. تأسیسات این تصفیه خانه نظیر سایر تصفیه خانه های شهر لندن است و مخزن کنتاکت ظرفیت کافی دارد تا آب را بمدت یکساعت با گاز کلر در تماس قرار دهد و کاملاً آب ضد عفونی گردد. پیش بینی لازم شده تا مقدار زیادی گاز کلر با افزایش گاز انیدرید سولفور و یا آمونیاک خنثی گردد و آبی که به شبکه شهر منتقل میشود کاملاً بی بو و دارای طعم کلر نباشد.

در تلمبه خانه تعداد ۱۰ واحد تلمبه قوی نصب گردیده و قادر است تا مقدار ۱۰۰ / ۱۰۰۰ متر مکعب آب در شبانه روز پمپاژ نماید.

صافی های ماسه ای

از ۲۰۰ سال پیش تاکنون سیستم تصفیه آب در تصفیه خانه های انگلستان بطریقی بوده تا از صافیهای ماسه ای بطئی (کند) استفاده نمایند و مبتکر این نوع صافی ها یک نفر متخصص انگلیسی بود است مزیتی که این نوع صافیها با صافیهای ماسه ای از نوع (تند) دارند آنست که یک نوع تصفیه بیواژی در سطح صافی انجام می شود و برای آبهای زیاد آلوده و کثیف کاملاً رضایتبخش می باشد. سرعت تصفیه معمولاً کند بوده و مقدار ۰ / ۲ متر مکعب در متر مربع در ساعت میباشد در صورتی که در صافیهای تند علاوه بر کدورت زیاد سرعت تصفیه افزایش یافته تا ۹ متر مکعب در متر مربع در ساعت میرسد عیب صافیهای کند آنست که راندمان آبدهی کم دارد و ضمناً جای زیادی را در تصفیه خانه اشغال نموده و زحمت تمیز کردن ماسه زیاد میباشد.

یکی از محاسن این نوع صافی آنست که داروی شیمیائی برای کوآگولاسیون مواد قبلا نباید در تصفیه خانه مصرف شود و اصولا حوضچه های فلوکولاسیون در تصفیه خانه لازم نمیباشد و قبلا نیز مواد معلق در مخازن آب خام باید ته نشین گردد .

مشخصات آب لندن

مشخصات باکتریولوژی و شیمیائی آب شهر لندن که تحت یک برنامه سه ساله از تاریخ ۱۹۷۱ الی ۱۹۷۳ مورد مطالعه و بررسی قرار گرفته بشرح زیر بوده است .

نتایج باکتریولوژی

- ۱ - بطوریکه نتایج آزمایشگاهی نشان داده کیفیت باکتریولوژیکی آب توزیع شده از تصفیه خانه های آب لندن بلحاظ داشتن (اشرسیا کولی) بالاترین حد مطلوب را در سالهای اخیر داشته و از ۱۰۸۳۷ نمونه آب که آزمایش شده هیچگونه باکتری معرف آلودگی آب بلحاظ باکتریهای مدفوعی باشد در آب دیده نشده است .
- ۲ - اهمیت تصفیه آب از نقطه نظر باکتریولوژی در صافیهای شنی از نوع بطئی کاملا روشن شده و در این نوع صافیها کلیه باکتریهای مضر آب در سطح صافی گرفته میشود و آب پاک از صافی عبور مینماید منتهی در فصول گرم سال لزوم تزریق کلر در آب صاف ضروری تشخیص داده شده است .
- ۳ - نتایج ویروس شناسی و آزمایش تشخیص انواع ویروسها در آب چه در منابع آب خام و چه در منابع آب تصفیه شده نشان داده است که در صافیهای کند حتی کلیه ویروسها نیز از بین میروند .

نتایج تجزیه شیمیائی

برای تعیین ۱۵ عنصر محلول در آب بطور معمرل روزانه آزمایشهای لازم بعمل آمده و نیز تعیین نوع و مقدار پودرهای پاک کن اندازه گیری شده است . از طریق تقطیر باکلر و فرم مقدار مواد آلی آب صاف اندازه گیری شده و از حد مجاز ۰/۲ میلی گرم در لیتر تجاوز ننموده است .
از طریق ذخیره کردن و نگهداشتن آب خام در مخازن سرباز و استفاده از صافیهای کند مقدار کدورت آبر را بحد می نیمم رسانده بطوریکه در تصفیه خانه های نیازی به افزایش داروهای شیمیائی نبوده است . در تصفیه خانه (اکسفورد) برای حذف اضافی کلر از گاز آمونیاک استفاده میشود .
معمولا برای انجام آزمایشات شیمیائی در لابراتوار تصفیه خانه از دستگاه اتمیک آب زبش استفاده میشود و مزایای زیر را دارد .

- اکثر عناصر شیمیائی آبر را میتوان اندازه گیری نمود .
- مهارت و تجربه زیاد احتیاج ندارد .
- نتایج خیلی سریعتر از طرق اندازه گیری بروش وزنی ویا ولتمتری حاصل میشود .
- عناصر اضافی در عمل دخالت نمی کند .
- دقت آزمایش بیشتر است .

۴ - مرکز تحقیقات آبشناسی در انگلستان

با تغییرات جدید در نحوه مدیریت و تشکیلات سازمانهای آب انگلستان فرصت مناسبی بوجود آمده تا مرکز تحقیقات آبشناسی در سطح وسیع کشور بوجود آید و کلیه مسائل و مشکلات مربوط به آب و فاضلاب در این مرکز مورد بررسی و مطالعه قرار گیرد . نام این مرکز ' WRC ' میباشد و دارای ۴۵۰ نفر کارمند و کارگر است که سالیانه بالغ بر ۴/۷ میلیون پوند اعتبار بودجه دارد .

سازمانهای آب - مؤسسات بهداشتی - کارخانجات - بخش خصوصی میتوانند کلیه طرحهای مربوط به مسائل آب و فاضلاب را از مرکز تحقیقات آبشناسی درخواست نموده و در این زمینه راهنمایی شود . درازاء بامبلغ آبونمانی

که از طرف مؤسسات پرداخت میشود کلیه تحقیقات و آزمایشها انجام گردیده و نتایج ارائه میشود. درحقیقت مرکز راهنمای مشکلات مربوط به علوم آب در سطح کشور میباشد. و با دریافت هزینه مطالعات جدیدترین و با صرفهترین طرحها را ارائه خواهد نمود و ضمانت اجرائی نیز دارد آزمایشهای تحقیقاتی مرکز شامل دو قسمت است.

الف - آزمایشگاه تحقیقاتی فاضلاب خانگی و صنعتی - این آزمایشگاه در محل قرار دارد و دارای ساختمانهای متعددی بوده و هر ساختمان مختص بیکرشته از آزمایشات لازم میباشد.

۱ - دستگاههای جدید برای تجزیه مایعات از طریق کرموتوگرافی

۲ - دستگاههای اندازه گیری مواد رادیواکتیو و عناصر نادر.

۳ - آزمایشگاههای میکروبیولوژی و بیوشیمی با تجهیزات کامل.

۴ - ساختمان مربوط به نگهداری مدل‌های تصفیه خاندهای فاضلاب (Pilot Lomn)

۵ - مرکز محاسبات کامپیوتری.

۶ - ساختمان مدیریت و امور اداری.

ب - مرکز آزمایشگاهی برای مطالعات آبهای آشامیدنی و صنعتی

مرکز مطالعات آب شناسی در شهر Medmenhom قرار گرفته و کلیه آزمایشهای شیمیایی و باکتریولوژی آب برحسب درخواست متقاضی بعمل میآید. این مرکز ۱۷۰ نفر کارمند دارد و دارای ساختمانهای متعددی برای انجام آزمایشات مختلف شیمیایی و باکتریولوژی آب میباشد.

۱ - ساختمان شیمیایی. در این ساختمان دستگاههای گاز کرموتوگرافی دستگاه اندازه گیری کربن مواد ارگانیک و سایر دستگاهها برای تجزیه شیمیایی آب قرار گرفته است.

۲ - ساختمان باکتری شناسی - دارای تجهیزات مربوط به تشخیص موجودات زنده، پلانکتونها - خز و جلبکها - کشت میکروب - تهیه محیطهای کشت و دستگاههای مربوط به منبران فیلتر - هیلی بور و سایر وسایل و لوازم مورد آزمایش.

۳ - ساختمان مدل آبهای زیرزمینی - آنالوک سفره های آبهای زیرزمینی. ساختمان مدل‌های مختلف - تغذیه آبهای زیرزمینی بطور مصنوعی و اندازه گیری سطح مختلف آب در این ساختمان مورد مطالعه قرار میگیرد.

۴ - کامپیوتر: در قسمت مرکز محاسبات با فرمان از راه دور کلیه ارقام و آمارهای مربوط به کامپیوتر CD C 6500 داده میشود و نتایج فوراً بدست میآید.

۵ - آکواریوم: برای تکثیر و مطالعه بر روی انواع ماهی در رودخانه ها آکواریوم های متعدد ساخته شده و با توجه به کیفیت آب رودخانه ها و تغییرات آن بر روی ماهیها آزمایش میشود.

۴ - نرخ آب آشامیدنی در لندن

بطور کلی در انگلستان برای مصارف صنعتی فقط کنتور انشعاب شده و برای مصارف خانگی مشترکین کنتور انشعاب ندارند. و برحسب قطر لوله انشعاب مقدار مصرف محاسبه میگردد.

تعیین نرخ آب آشامیدنی هر واحد مسکونی بستگی به ارزش مالیاتی ملک و مستغلات دارد. لذا هر واحد مسکونی همراه با پرداخت مالیات و عوارض موظف است بابت آب بها مبلغی پرداخت نماید.

این مبلغ معولاً ۱۰٪ مالیات هر خانه و یا آپارتمان میباشد.

بدیهی است که این مبلغ پس از وصول توسط بانک به حساب سازمان آب منطقه ای گذارده میشود. و هر سال ممکن است تغییر نماید. در صورتیکه واحد مسکونی دارای فضای سبز و باغچه و استخر باشد مبلغ آب بها تغییر نموده

و ۲۵ درصد ارزش ملک آب بها وصول میگردد و این رقم فقط برای محوطه فضای سبز پرداخت میشود و بستگی به رقم ۱۰٪ قبلی آپارتمان ندارد و جداگانه پرداخت میشود. بستگی به رقم ملاحظه میشود که در لندن افرادیکه برای تجمل و زیبایی اقدام به ایجاد فضای سبز مینمایند ۲۵ درصد از مالیات ملک را باید بابت هزینه آب بها پرداخت نمایند. البته کسانیکه

مالی برای پرداخت وجه مذکور ندارد برحسب استطاعت مالی از تخفیف برخوردار میشوند.

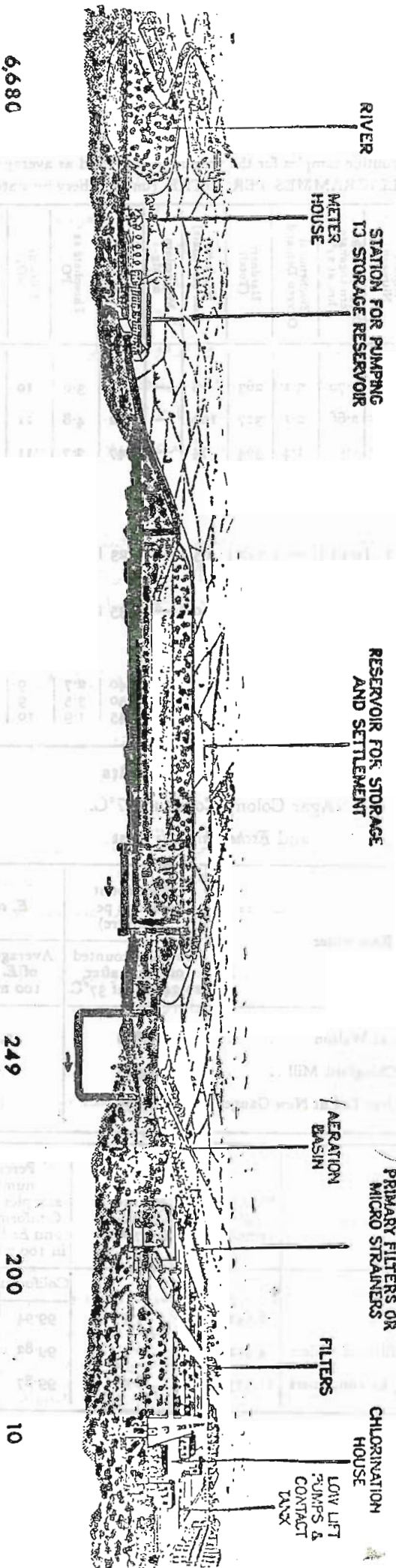
The chief analytical results of routine samples for the year 1970 expressed as averages, are summarised as follows:
MILLIGRAMMES PER LITRE (unless otherwise stated)

Description of the Sample	Ammoniacal Nitrogen	Albuminoid Nitrogen	Nitrate Nitrogen	Oxygen abs. from Permanganate 4 hrs. at 27°C.	Biochemical Oxygen Demand	Hardness (Total)	Hardness (non-carbonate)	Magnesium as Mg	Chlorides as Cl	Phosphate as PO ₄	Silica as SiO ₂	Sulphate as SO ₄	Natural Fluoride as F	Surface Active Material (Nanosol)	Turbidity units	Colour, Burgess Scale	pH Value	Electrical Conductivity
River Thames at Walton	0.22	0.24	5.1	2.70	3.1	263	76	—	38	3.0	10	—	—	0.06	17.0	30	8.0	57
River Lee at Chingford Mill	0.145	0.24	7.0	2.66	2.7	327	104	—	52	4.8	11	—	—	0.06	13.0	33	8.0	67
New River (River Lee, New Gauge)	0.089	0.140	5.9	1.50	1.4	304	74	—	47	2.7	11	—	—	0.05	5.2	21	7.8	63
Well waters passing into supply																		
<i>Kent and Southern Areas—25 Well Stations</i>																		
Typical Well analysis	0.110	0.014	5.7	1.19	—	327	85	—	23	—	—	—	0.10	—	0.0	3	7.3	58
<i>Eastern Area—11 Well Stations</i>																		
Typical Well analysis	0.035	0.025	0.6	1.20	—	339	110	—	35	—	—	—	0.50	—	0.1	2	7.4	67
Filtered waters passing into supply																		
R. Thames-derived	0.026	0.033	4.8	1.02	—	274	79	5	40	2.7	9	70	0.20	0.03	0.1	11	7.9	57
Lee Valley-derived	0.017	0.100	5.6	1.13	—	305	101	7	50	3.5	9	92	0.25	0.03	0.2	12	7.9	64
New River-derived	0.008	0.061	5.2	0.61	—	304	79	3	45	1.9	10	72	0.20	0.02	0.0	8	7.8	62

Bacteriological Results
Agar Colony Count at 37°C.
and *Escherichia coli* Test

Raw water	Plate count (average pe. millilitre)		<i>E. coli</i> test	
	Colonies counted on Aga. after 20-24 hrs. at 37°C.	Average number of <i>E. coli</i> per 100 millilitres		
River Thames at Walton	8,838	2,060		
River Lee at Chingford Mill .. .	1,927	994		
New River (River Lee at New Gauge)	1,179	624		
Treated water	Number of samples	Plate count per ml. 20-24 hours at 37 C.	Percentage number of samples free from Coliform bacteria and <i>Escherichia coli</i> in 100 ml. volumes	
			Coliforms	<i>E. coli</i>
Well waters	6,547	1.7	99.94	99.98
River-derived filtered waters	4,912	10.4	99.82	99.91
Water passing to consumers	11,573	8.2	99.87	99.97

METROPOLITAN WATER SUPPLY FROM SOURCE



6,680

The figures demonstrate the gradual removal of microbes indicating pollution (i.e. *Escherichia coli*) from a half pint glass (284 ml.) of water at each stage of the purification process, based on a 10 years' (1961-1970) average.

بطور مثال : اگر قیمت يك واحد مسكونی ۲۵۰۰۰۰۰ ریال باشد و ارزش مالیاتی سالیانه = ۱۵۰۰۰ ریال تعیین شود بابت آب بهاء مصرفی ۱۵۰۰ ریال در سال جهت آپارتمان و ۳/۷۵۰ ریال جهت فضای سبز و آبیاری محوطه پرداخت خواهند نمود.

تقسیم بندی فوق بلحاظ رعایت بهداشت عمومی ساکنین هر واحد مسكونی در نظر گرفته شده و رقم آب بها از روی مقدار مصرف آب محاسبه و تعیین نمیگردد.

پیشنهاد برای محاسبه نرخ آب در تهران

باتوجه به سرمایه گذاریهای جاری و آینده و ازدیاد جمعیت و در نتیجه افزایش آب در شهر تهران محاسبه علمی نرخ آب باید با طبقه بندی مناطق مختلف تهران بعمل آید و با در نظر گرفتن مراحل پمپاژ در نقاط مرتفع نرخ گذاری جدیدی بمرحله اجرا گذاشته میشود. بدیهی است که اصل کلی نفع منفعت و نه ضرر باید محاسبه و مورد عمل قرار گیرد.

محاسبه عواملی که در قیمت تمام شده و قیمت فروش موثر میباشد را میتوان بشرح زیر خلاصه نمود :

- ۱ - سرمایه ای که برای دستگاه آبرسانی صرف میشود .
 - ۲ - قرضه سازمان و سودی که باید به قرضه تعلق گیرد.
 - ۳ - مدتی که این قرض باید پرداخت شود و مبلغ استهلاکی که باید به هر سال تعلق گیرد.
 - ۴ - استهلاك دستگاه بر حسب عمر معمولی هر يك از قسمتها .
 - ۵ - توسعه در آینده .
 - ۶ - مخارج بهره برداری دستگاه که خود شامل قسمتهای زیر است :
الف - مخارج خرید آب از سد امیر کبیر و سد قرحناز پهلوی مازاد بر حقابه شهرداری .
ب - مخارج مواد شیمیائی - سوخت و غیره .
ج - مخارج اداری و پرسنلی - مشاورین حقوقی - فنی - مالی - حسابداری - بهداشتی و سایر احتیاجات .
د - اتلاف آب در قسمتهای مختلف تأسیسات .
 - ۷ - اتلاف آب در قسمتهای مختلف تأسیسات .
 - ۸ - مقدار آبی که تهیه میشود و مقدار آبی که بفروش میرسد .
 - ۹ - طرز فروش آب .
 - ۱۰ - درآمدهای متفرقه سازمان از سایر واحدهای متبوعه تولیدی .
- بدیهی است که عوامل دیگری نیز وجود دارد که مربوط به سیاست دولت و در نظر گرفتن سطح زندگی مردم و ثروت عمومی مملکت میشود.

فرمول تعیین نرخ آب.

فرمول تعیین نرخ آب را میتوان بشرح زیر خلاصه نمود :

$$م = \frac{ه + و + الف + ت \pm ك - ع}{ح}$$

$$ن = م \left(۱ + \frac{۱}{۸} \right) - ب$$

م = نرخ تمام شده آب.

ن = نرخ فروش هر متر مکعب .

ه = هزینه های جاری .

- و = استهلاك وام (اصل و بهره)
- الف = استهلاك ساختمانها و دستگاه ها برای ۴۲ سال.
- ت = تعمیرات و نگهداری .
- ک = کسری یا اضافه عملکرد سال قبل.
- ع = عوائد متفرقه سازمان از اتصالات و غیره .
- ب = بذل کمک شهرداری یا موسسات عام المنفعه به سازمان .
- ح = میزان کل آب توزیع شده با احتساب تخفیفها .

منابع آب ایران و سیاستهای توسعه آن

محمدباقر قلیزاده

۱ - مقدمه

موضوع اهمیت آب در زندگی بشر و اهمیت خاص آن در آبیاری و مصارف شهری، کشاورزی و صنعتی مطالب تازه‌ای نیست و اهمیت حیاتی آب در مناطق خشک و نیمه خشک که متأسفانه قسمت عمده خاک ایران جزو آن مناطق است بر کسی پوشیده نیست مطلبی که امروز میخواهیم درباره آن بحث کنیم منابع آب ایران است یعنی حیاتی‌ترین ماده اولیه برای زیست انسان و تولیدات کشاورزی و مصارف صنعتی و نحوه بکار بردن آن در گذشته و حال و آینده.

شاید مایه تعجب باشد که گفته شود با وجود اینکه ایران مخصوصاً کویر مرکزی آن یکی از چند صحرای بی‌آب و علف‌کره ارض است و حتی نزولات متوسط سالانه ایران به تناسب بانزولات سایر نقاط عالم از کمترین آنهاست قسمت عمده آبهای موجود اعم از آبهای سطحی یا زیرزمینی تلف میشود و یا بدون استفاده به دریاها و دریاچه‌ها و باطلاقیها و نمکزارهای داخلی میریزند.

فیاکان ماکه یکی از باهوش‌ترین ملل باستانی بودند و بر حسب احتیاج و ضرورت برای بدست آوردن و ذخیره و مصرف و تقسیم صحیح آب ابتکارات و ابداعات جالبی بکار برده‌اند که نه تنها آثار آن بصورت آثار باستانی و افتخارات ملی باقی است حتی از اکثر آنها هنوز بهره‌برداری میشود مانند چندین هزار قنوت که برای بهره‌برداری از سفره‌های آبهای زیرزمینی حفر گردیده‌اند و باسدهای مخزنی گلستان - فریمان طرق و اخلمدوش طرار - عمرشاه و امیر در خراسان و سد شاه عباس ساوه و سدخاکی استخر در مرو دشت نزدیکی نقش‌رستم (که کلمه استخر یا اصطخر بمعنای مخزن آب از آن گرفته شده) و بندهای انحرافی بند امیر و فیض آباد و تیلنان و بند بوچن در فارس و بند میزان و سدشادروان و بند قیر در خوزستان و بند گرشاسبی در سیستان و شبکه‌های آبیاری وسیع در مناطق اصفهان و فارس و سیستان و گیلان و آذربایجان و خوزستان ساخته شده که هنوز از آنها استفاده میشود.

با وجود علمای بزرگ متبحر در علوم آب نظیر محمدالحاسب گرگی و شیخ بهائی و استادکاران باتجربه در علم حفاری قنوت و شناسائی آبهای زیرزمینی و کشاورزان و باغداران با استعداد یزدی و اصفهانی که حد اکثر استفاده از آب موجود را می‌نمایند متأسفانه در اکثر نقاط ایران از منابع موجود آب استفاده کافی نشده و بازده یا راندمان آبیاری بسیار کم و تلفات آب اعم از تلفات انتقال و تلفات مزرعه بسیار زیاد است موضوع سخنرانی امروز که بررسی اجمالی منابع آب ایران و نحوه بکار بردن آن در گذشته و حال و آینده میباشد بمنظور نشان دادن اهمیت آن در توسعه اقتصادی و کشاورزی و صنعتی ذیلاً ارقام و آماری ذکر میشود که پس از بکار بردن تکنیک مدرن در ایران بدست آمده و روی اندازه‌گیریهای مستقیم و محاسبات فنی معلوم و مشخص گردیده است.

۱-۱ - مقدار بارندگی در ایران و پراکندگی آن

ایران بین ۲۵ و ۴۰ درجه عرض شمالی در قسمت جنوب منطقه معتدله شمالی کره ارض واقع شده و چون از نظر اقلیم‌شناسی جزو مناطق مدیترانه‌ای است بطور کلی با وجود اختلاف فاحش میزان بارندگی سالانه نقاط مختلف آن (بین کمتر از ۵ سانتیمتر و بیش از دو متر در سال) چندماه خشک در سال در آن وجود دارد و باستانهای سواحل دریای

مازندران جزو مناطق خشک و نیمه خشک طبقه بندی میشود .

متوسط میزان بارندگی ایران در حدود ۲۰۰ میلیمتر در سال است و با مقایسه با سایر نقاط کره زمین و متوسط

آن که ۸۶۰ میلیمتر است معلوم میشود بارندگی ایران کمتر از $\frac{1}{4}$ متوسط تمام سطح کره ارض است (جدول شماره ۱)

نزولات آسمانی سالانه نقاط مختلف را نشان میدهد .

پراکندگی باران در ایران نیز مسئله دیگریست که باید مورد توجه قرار گیرد نگاهی به نقشه همباران Iso Hyetal Map ایران نشان میدهد که بارندگی قسمت اعظم مناطق مرکزی ایران کمتر از ۱۰۰ میلیمتر در سال است. در صورتی که فقط قسمت محدودی از جبال زاگرس و سواحل دریای مازندران بیش از ۱۰۰۰ میلیمتر در سال بارندگی دارد (نقشه شماره ۱).

پراکندگی فصلی بارندگی در ایران نیز بطوریکه ذکر شد چون جزو مناطق اقلیمی مدیترانه ای است بسیار نامنظم و از یک تا ۱۱ ماه خشک (بدون بارندگی) در سال وجود دارد و اغلب این ماههای خشک مصادف با دوره رشد نبات است (گرافیک شماره ۲ و ۳). پراکندگی فصلی بارندگی و درجه حرارت ماهانه در منطقه مختلف ایران شاهرود و شاه پسند را که معرف دو نوع آب و هوای مختلف می باشد با طریقه پروفورگوسن Prof. Gaussin ترسیم شده است نشان میدهد.

۱-۲ مقدار آب موجود در ایران

آب موجود بصورت های مختلف نزولات آسمانی باران و برف یا آب جاری در رودخانه ها یا آب زیرزمینی می تواند باشد ولی آنچه از این منابع آب قابل استفاده برای شرب کشاورزی مصارف صنعتی است فقط مقادیری است که در فصول در دسترس باشد.

متأسفانه از نزولات آسمانی ناچیزی که در سطح وسیع کشور ایران بطور نامنظم و متفرق نازل می شود متجاوز از $\frac{3}{4}$ آن از سطح غیر مزروع صحاری - مراتع - جنگلها و کوهها تبخیر میشود و $\frac{1}{4}$ بقیه که آبهای سطحی و نفوذ زیرزمینی است اغلب بصورت سیل در غیر فصل آبیاری جاری میشود و بدون استفاده بدریاها و پادریاچه های داخلی و باطلاقیها و نمکزارها میریزد و در حقیقت تلف میشود . نگاهی به بیلان آب کشور مطالب را روشن می نماید (گرافیک شماره ۴)

۲- لزوم آبیاری در مناطق خشک و نیمه خشک

گرافیک های شماره ۲ و ۳ نشان میدهد که در مناطق خشک و نیمه خشک در مواقعی که منحنی رطوبت پائین تر از منحنی حرارت باشد نباتات احتیاج به آب دارند یعنی نزولات آسمانی تکافوی احتیاجات نباتات یا تبخیر و تعریق را نمی نماید و آب مورد نیاز باید بوسیله آبیاری مزارع در دسترس گیاه قرار گیرد.

۲-۱- کمبود آب در دوره رشد گیاه

در مناطقی که بارندگی منظم و باندازه کافی دارند زراعت دیم با محصول رضایت بخش میسر است ولی در مناطق خشک و نیمه خشک کمبود آب در دوره رشد گیاه کاملاً احساس میشود خصوصاً در آب و هوای مدیترانه ای که ماههای خشک مصادف با دوره رشد گیاه است برای تعیین کمبود آب باید اول آب مورد احتیاج یعنی تبخیر و تعریق را در طول مدت رشد گیاه تعیین کرد سپس مقادیر بارندگی مفید که در طول مدت رشد گیاه میبارد یا مقادیری در غیر فصل میبارد ولی در منطقه ریشه ذخیره میشود از آن کم نمود تا کمبود آب در دوره رشد گیاه بدست آید و آن آب را از طریق آبیاری تأمین نمود .

۲-۲- آب مورد نیاز واقعی گیاهان یا تبخیر و تعریق یا (C.U.) Consumptive use

هر چند این اصطلاحات برای حضار محترم کاملاً مشخص است و نحوه و طرق مختلف تعیین آب مورد نیاز گیاهان و فورمولهای متعددی که بکار میرود کاملاً روشن است ولی منظور از ذکر این اصطلاحات تسجیل این مطلب است که بر حسب آب و هوا (بدون در نظر گرفتن میزان بارندگی) هر یک از زراعتها (واریته‌های مختلف) برای تولید مقدار معینی محصول خشک (اعم از ریشه و ساقه و برگ و گل و دانه و میوه) احتیاج بمقدار معینی آب دارد که تعریق یا Transpiration نامیده میشود. (مقادیری که در خود گیاه برای ساختمان نسوج گیاه بکار میرود نسبت به آب مصرفی ناچیز است و از محاسبه آن صرف نظر میشود) و مقادیری آب از سطح مزرعه در طول مدت رشد گیاه تبخیر میشود که مجموع این دو مقدار یعنی تبخیر و تعریق آب مورد نیاز واقعی نباتات است و در اصطلاح تبخیر و تعریق (یا E.T) Evapo-Transpiration یا (C.U.) Consumptive use نامیده میشود.

۳- تلفات آب در آبیاری

مقداری از آبی که از منشأ یا منبع اعم از سطحی یا زیر زمینی گرفته میشود و در دسترس گیاه قرار میگیرد در بین راه در مزرعه بصورت‌های مختلف تلف میشود.

۳-۱- تلفات انتقال آب

مقادیر زیادی از آبی که با زحمت و هزینه زیاد از اعماق زمین بوسیله چاه‌های عمیق یا قنوات طولانی یا با شق نهر از رودخانه‌ها بدست میآید در موقع انتقال از منشأ تا محل مصرف که غالباً طولانی است تلف میشود شاید بعلمت متفرق بودن اراضی مرغوب یا موجود نبودن آب زیر زمینی در اراضی زراعی یا دور بودن رودخانه از مزرعه باعث طول زیاد انهار انتقال است ولی در اغلب موارد بعضی علل اجتماعی و سنتی یا عدم تعاون و اعتماد مالکین حقاچه بر سابق باعث این شده بود که مثلاً در کرج یا گرمسار یا نقاط مشابه چندین نهر را بموازات یکدیگر از رودخانه منشعب نمایند و این انهار مسافت طولی را که گاهی متجاوز از ده کیلومتر میشود طی مینمایند و چون اغلب محل انشعاب انهار از رودخانه در محل خروج رودخانه از کوهستان و ورود آن به دشت قرار میگیرد و با اصطلاح زمین شناسی در مخروط افکنه که از مواد آبرفتی دانه درشت متخلخل و قابل نفوذ تشکیل شده است واقع میگردد. مقادیر زیادی از آب جاری در این انهار بعلمت نفوذ در طبقات قابل نفوذ این تشکیلات تلف میشود.

ممکن است عده‌ای استدلال نمایند که علت موازی بودن انهار منشعب از رودخانه‌ها تقدم و تأخر احداث آنها باشد و یا بعلمت اینکه آب بمزرعه جدید سوار نمیشده نهری بالاتر از نهر موجود احداث نموده‌اند اگر این دلایل برای زمانیکه مالکین بزرگ رقیب همدیگر بودند و هیچگونه اتحاد و تعاونی باهم نداشتند صادق باشد ولی امروزه با تغییر کامل رژیم مالکیت و لزوم جلوگیری از تلفات آب ایجاد مینماید که بجای چندین نهر که بموازات همدیگر حفر شده یک نهر با پوشش مناسب با اصول صحیح ساخته شود و حقاچه هر یک از دهات یا مزارع بوسیله آبگیرهای فرعی در اختیار مصرف کنندگان قرار گیرد بطوریکه در کرج پس از ساختمان سد مخزنی و سد انحرافی با ساختمان دو نهر آب آور دست راست و دست چپ انهار متعدد قبلی در یکدیگر ادغام شده و از تلفات آب جلوگیری بعمل آمده است.

بطوریکه میدانیم تلفات آب در انهار متناسب با عوامل متعدد زیر است:

- ۱- جنس بستر نهر
- ۲- عمق آب در نهر
- ۳- سرعت آب در نهر
- ۴- قابلیت نفوذ آب در خاک.
- ۵- کاپیلاریته.
- ۶- فاصله سفره آب زیر زمینی.
- ۷- درجه حرارت آب.

۸- رسوب لیمون یا (مواد معلقه موجود در آب) .
 ۹- شیب اراضی اطراف نهر .
 برای اندازه گیری تلفات آب در انهار طرق متعددی معمول است و وسائل و تجهیزات و دستگاههایی بکار میرود که شرح آن از حوصله این بحث خارج است و فقط بذکر معمولترین متد و فورمول مربوط اکتفا میشود.
 عملیترین طریقه برای اندازه گیری تلفات آب در انهار اندازه گیری مستقیم در اول و آخر نهر است بشرطی که دقت اندازه گیری کافی باشد و در اداسط نهر انشعاب یا برداشتی از آب نهر نشود .
 وسائل و دستگاههای معمول برای اندازه گیری مستقیم تلفات از قبیل نفوذ سنج یا Seepagemeter - Permeo Meter زیاد است و نتایج حاصله باید به تناسب و در نظر گرفتن سایر عوامل مورد بررسی قرار گیرد .
 فورمولهای متعددی برای محاسبه میزان تلفات آب در انهار بوسیله علمای مختلف پیشنهاد شده است که بعضی تقریبی و بعضی دیگر شامل تمام عوامل مؤثر میباشد برای مثال فورمول پیشنهادی دیویس و ویلسون امریکائی را ذکر میکنم .

$$P = 0,45c \frac{L \times I}{4 \times 10^6 + 3650 \sqrt{V}} \sqrt{D}$$

که در آن P مقدار تلفات بر حسب متر مکعب در ثانیه

L طول نهر بر حسب متر

D عمق نهر به متر

L محیط خیس شده عرضی نهر به متر

V سرعت متوسط جریان بر حسب متر در ثانیه

C ضریبی است که بر حسب جنس بستر نهر بشرح زیر است :

C = ۱ برای پوشش بتنی با قطر ۷۵-۱۰۰ میلیمتر

C = ۴ برای پوشش با گل رس متر اکم با قطر ۱۵۰ میلیمتر

C = ۵ برای پوشش اسفالتی سبک

C = ۸ برای پوشش با گل رس با قطر ۷۶ میلیمتر

C = ۱۰ برای پوشش نازک سیمانی یا اسفالتی

C = ۱۲ برای نهر بدون پوشش در زمینهای رسی

C = ۱۵ « « « رسی و لیمونی

C = ۲۰ « « « لیمونی متوسط

C = ۲۵ « « « لیمونی شنی

C = ۳۰ « « « شنی لیمونی

C = ۴۰ « « « شنی نرم

C = ۵۰ « « « شنی درشت

C = ۷۰ « « « شنی و سنگریزه

تلفات آب در انهار را میتوان بصورتهای مختلف نشان داد یعنی بصورت حجمی و نسبی و غیره ولی معمولترین واحد برای تعیین تلفات متر مکعب در متر مربع در شبانه روز (۲۴ ساعت) است . بعنوان مثال ارقامی که در آمریکا پس از آزمایشهای متعدد بدست آمده برای روشن شدن مطلب ذکر میشود (جدول شماره ۲)
 بالاخره نوع دیگر نمایش میزان تلفات آب در انهار آبیاری نسبت درصد تلفات در یک کیلومتر نهر متناسب بادی نهر است و این نحوه نمایش نیز مبتنی بر محاسبات و اندازه گیری های دقیق است .

۲-۳- تلفات آب در مزرعه

بطوری که میدانیم منظور از آبیاری مزارع رسانیدن مقادیر کافی آب به ریشه نبات برای امکان جذب مواد غذایی از خاک است یعنی نگاهداشتن رطوبت خاک در منطقه ریشه نبات بین طرفین نگاهداری و ضریب پژمردگی. این تعریف جنبه تئوری دارد یعنی عملاً نمیتوان همیشه میزان رطوبت را در منطقه ریشه نبات کاملاً تثبیت نمود مگر اینکه در زیر منطقه ریشه سطح غیر قابل نفوذی ایجاد نمائیم بازم عملاً محدود نمودن ریشه و تثبیت رطوبت فقط در لایه‌های میسر است ولی در مساحت زیاد و مزارع ممکن نیست با هر مقداری که آبیاری انجام شود اعم از نشئی و کرتی و بارانی و قطره‌ای حتی با آبیاری زیرزمینی Subirrigation مقداری از آب در موقع آبیاری و پس از آبیاری در مزرعه تلف میشود و از دسترس ریشه خارج میگردد که آنرا تلفات مزرعه مینامیم. این تلفات بر حسب متدهای مختلف آبیاری بدودسته تقسیم میشود.

۱- تلفات ناشی از تبخیر و نفوذ و جریان سطحی که بانگلیسی Loss و بفرانسسه Perte نامیده میشود.
۲- تلفات ناشی از بیدی عمل آبیاری یا هرزدادن آب که بانگلیسی Waste و بفرانسسه Fuite نامیده میشود.
در این زمینه مطالعات دامنه داری توسط علمای مختلف بعمل آمده و با تغییر متدهای آبیاری یا با تعیین ابعاد کرتها و فاروها و تغییر فشار در لوله‌های آبیاری بارانی بالاخره با استفاده از آبیاری قطره‌ای و زیرزمینی تلفات را به ۱۰-۵ درصد در مزرعه تقلیل داده‌اند و همچنین با بهره برداری صحیح از شبکه‌های آبیاری و بکار بردن لوله‌های تحت فشار برای توزیع آب از هدر رفتن آب جلوگیری کامل بعمل آمده است ولی عمومیت دادن این قبیل تدابیر در مساحتات و مزارع وسیع خالی از امکان نیست.

۳-۳ بازده یا راندمان آبیاری (مزرعه) Field Efficiency

راندمان آبیاری یا بازده آبیاری در مزرعه عبارتست از نسبت CU به آب مصرف شده در مزرعه به عبارت دیگر درصد آب مصرف شده در آبیاری که بمصرف واقعی نبات برسد و یا از سطح مزرعه تبخیر شود.
در ایران در مناطق مختلف راندمان آبیاری مزرعه بسیار متفاوتست از این رو در بعضی نقاط دیگر آبیاری کوزه‌ای نیز معمولست که در حقیقت منطقه ریشه نبات را با طرف کوزه محدود مینمایند و مانند گلدانی که در زمین چال شده باشد اثر حرارت آفتاب به پدیده گلدان نیز از بین برود راندمان آبیاری مزرعه ۹۵ درصد میرسد ولی در مناطقی که آب از رودخانه میگیرند راندمان مزرعه بسیار ضعیف است یعنی ۴۰ تا ۵۰ درصد است.

۳-۴ بازده یا راندمان انتقال Conneyatvce Efficiency

راندمان انتقال عبارتست از مقدار درصد آبی که از منشاء یا منبع به مزرعه میرسد یعنی مجموع آب منشعب شده از رودخانه یا منبع منهای تلفات انتقال.
در انهار ساخته شده با پوشش صحیح و مناسب میتواند راندمان انتقال را تا ۹۹ درصد در کیلومتر رسانید و در لوله‌های تحت فشار تقریباً ۱۰۰ درصد است.
در ایران متأسفانه راندمان انتقال آب خیلی کم است در شبکه‌های قدیم از ۴۰ تا ۶۰ درصد است.

۴- سطح کشت ایران

بطوریکه از جدول شماره ۳ مستفاد میشود مساحت کل ایران در حدود ۱۶۴/۸ میلیون هکتار است که فقط ۱۹ میلیون هکتار آن قابل کشت است و سطح کشت سالانه ۷/۱ میلیون هکتار که فقط ۳/۱۵ میلیون هکتار آن آبی و ۳/۹۵ میلیون هکتار آن دیمی است.

۵- آب مورد نیاز واقعی برای سطح کشت فعلی ایران

برای تعیین آب مورد نیاز واقعی باید درصد زراعت‌های مختلف و آب مورد نیاز هر یک را معین نمائیم ولی آب و هوای مختلف و متنوع با بارندگیهای متفاوت بر آورد و حساب زراعت‌های مختلف هر منطقه مشکل است از طرف دیگر پیدا نمودن رقم قطعی آب مورد نیاز برای سطح کشت ایران بطور دقیق مستلزم محاسبات مفصلی است و تا بحال اقدامی

برای اینکار نشده است در اینجا برای اینکه رقم متوسط قابل قبولی بدست آوریم بطریق زیر عمل میکنیم :

۵-۱ - متوسط آب مورد نیاز برای يك هكتار استاندارد

به تناسب درصد کشت هر يك از زراعت‌های ایران میتوان آب مورد احتیاج واقعی هر يك را تعیین و با تبدیل آن به يك هكتار استاندارد رقم متوسطی بدست آورد که این رقم در حدود ۷ هزار متر مکعب در هکتار است .

۵-۲ - آب مورد نیاز تمام سطح کشت آبی ایران

بدین ترتیب آب مورد نیاز برای $3/15$ میلیون هکتار در حدود ۲۲ میلیارد متر مکعب میشود که قسمتی از آن بوسیله باران تأمین میشود یعنی در حدود ۷ میلیارد متر مکعب آن بوسیله بارانی که مستقیماً روی مزارع آبی میبارد تأمین میگردد (متوسط بارندگی ۲۰۰ میلیمتر) و ۱۵ میلیارد متر مکعب از آبهای سطحی و زیر زمینی بدست می آید .

۶- مقایسه مقدار آب مورد نیاز واقعی با آب مصرفی منشعب از منابع مختلف

مقدار آب مورد نیاز واقعی ایران (سطح کشت آبی سالانه فعلی) گفته شد برای مقایسه آن با آب مصرفی از منابع مختلف باید قبلاً آن منابع را بررسی نمائیم .

۶-۱- آبهای سطحی

متوسط سالانه آبهای سطحی ایران طبق اندازه گیریهای چندین ساله در حدود ۸۵ میلیارد متر مکعب تخمین میشود علت اینکه رقم قطعی در این مورد نمیتوان ارائه نمود اینستکه اولاً منابع آبهای سطحی در تمام سطح کشور متفرق است و در ایران رودخانه‌های بزرگی نظیر سند- گنگ - امازون و نیل و ولگا و می‌سی‌سی‌پی وجود ندارد بزرگترین رودخانه داخلی ایران کارون با متوسط سالانه ۱۸ میلیارد متر مکعب است و اغلب رودخانه‌های ایران کوچک و بعلت محدود بودن فصل بارندگی اغلب اوقات فاقد آب جاری دائمی میباشد و تأسیس ایستگاههای متعدد روی رودخانه‌های کوچک مستلزم هزینه گزاف است لذا قسمت عمده این ارقام با همبستگی و تخمین بدست آمده است ولی در عمل خیلی دور از حقیقت نیست .

۶-۲- آبهای زیر زمینی

منابع آب زیر زمینی کشور طبق گرافیک شماره ۴ بالغ بر $31/5$ میلیارد متر مکعب است و متوسط سالانه برداشت آب از منابع آبهای زیر زمینی کشور طبق جدول شماره ۴ بشرح زیر است :

الف- قنوات	در حدود $5/7$ میلیارد متر مکعب
ب- چاههای عمیق و نیمه عمیق	در حدود $7/6$ میلیارد متر مکعب

قسمت عمده آبهای زیر زمینی برای آبیاری مزارع بکار میرود فقط قسمت مختصری از آن برای مصارف صنعتی و شهری میرسد .

۶-۳- مجموع آب مصرفی

مجموع آب مصرفی سالانه اعم از سطحی و زیر زمینی برای زراعت‌های آبی بشرح زیر است :

الف- آبهای منشعب از رودخانه ها	$33/5$ میلیارد متر مکعب در سال
ب- آبهای قنوات (تخلیه سالانه)	$5/7$ " " "
ج- آبهای چاههای عمیق و نیمه عمیق (تخلیه سالانه)	$7/6$ " " "

$46/8$ میلیارد متر مکعب در سال

۶-۴- مقایسه آب مورد نیاز واقعی با آب مصرفی فعلی

بطوریکه ذکر شد برای آبیاری $3/15$ میلیون هکتار سطح کشت آبی سالانه ایران در حدود ۲۲ میلیارد

مترمکعب آب در سال مورد نیاز واقعی است که ۷ میلیارد آن از طریق بارندگی تأمین میشود یعنی آنچه باید بوسیله عمل آبیاری برای تأمین کمبود آب مورد نیاز در اختیار ریشه گذاشته شود ۱۵ میلیارد مترمکعب است. ولی آبی که از رودخانه‌ها و قنوت و چاه‌های عمیق و نیمه عمیق عملاً گرفته میشود ۴۶/۸ میلیارد متر مکعب است.

۷- تلفات سالانه آب در ایران

از مجموع ۳۳۵ میلیارد مترمکعب آب در سال بصورت نزولات آسمانی در تمام سطح مملکت میبارد $\frac{۳}{۴}$ آن در اثر تبخیر از سطح غیرمزروع صحاری و مراتع و جنگلها و کویرها تلف می شود.

از $\frac{۱}{۴}$ بقیه قسمت عمده آب‌های جاری بصورت سیل بدون استفاده بدریا میریزد بیش از نیمی از آب‌هایی که نفوذ میکند و سفره آب زیرزمینی را تشکیل میدهد بدون استفاده بطرف کویرهای داخلی و دریاها جریان پیدا میکند و تلف میشود و از ۵/۷ میلیارد آب قنوت (تخلیه) چون جریان آنها دائمی است در غیر فصل کشت نیمی از آن بلااستفاده تخلیه میشود و عملاً تلف میگردد و از ۴۶/۸ میلیارد مجموع آبی که ظاهراً بمصرف میرسد فقط ۱۵ میلیارد مترمکعب آن بمصرف واقعی میرسد و بقیه تلف میشود.

۷-۱- راندمان فعلی آبیاری در ایران

باتوضیحات بالا راندمان فعلی آبیاری در ایران (راندمان مزرعه و انتقال) در حدود ۳۲ درصد است یعنی ۶۸٪ از آب‌هایی که برای آبیاری بکار میرود تلف میشود.

۷-۲- راندمان قابل قبول

ممکن است بازی با ارقام واحداث نتایج گمراه کننده‌ای بدست بدهد و تشخیص غیر فنی و غیر وارد را به قضاوت غیرواقع وادارد و بدون توجه بممکنات نسل‌های گذشته راندمان به عدم علاقه به بهبود آبیاری و بهره برداری کامل از منابع آب نماید در صورتیکه میدانیم نیاکان ما باهوش و استعداد فطری که داشته‌اند و بر حسب احتیاج اقدام به استخراج آب‌های زیر زمینی بوسیله حفر قنات نموده‌اند و آب بدست آمده را با دقت کامل با آبیاری کوزه‌ای و باران‌دمان ۹۵ درصد بکار برده‌اند و هنوز هم در بعضی نقاط بکار میرند ولی بعلت وضع طبیعی مملکت و وسعت آن و متفرق و نامنظم بودن نزولات آسمانی اصولاً از بین بردن کامل تلفات آب و رسانیدن راندمان به صد درصد نه از نظر فنی و نه از نظر اقتصادی میسر نیست.

راندمان قابل قبول در سطح مملکتی را میتوان با توجه به امکانات فنی و اقتصادی تا ۷۵ درصد بالا برد (یعنی راندمان مزرعه و انتقال)

۷-۳- در صورتیکه راندمان فعلی به راندمان قابل قبول برسد چه مقدار به سطح کشت اضافه میشود

جواب این سؤال روی کاغذ بسیار آسانست یعنی با توجه باینکه باران‌دمان ۳۲٪ فعلاً ۶۸ درصد آب تلف میشود سطح کشت فعلی ۳/۱ میلیون هکتار است اگر راندمان به ۷۵ درصد برسد فقط ۲۵ درصد آب تلف خواهد شد میتوان سطح کشت را تقریباً دو برابر نمود یعنی بدون ساختن سدهای مخزنی جدید فقط با توسعه شبکه آبیاری میتوان سطح کشت آبی را تا ۶ میلیون هکتار رسانید البته لزوم ساختن سدهای مخزنی و مهار کردن سیلابها و بزرگ‌کشت بردن اراضی جدید کاملاً واضح است و اگر آب سیلاب‌هایی را که بدون استفاده بدریا میریزد ذخیره نمائیم سطح کشت را به چند برابر برسانیم و این اقدامات باید توأم با برنامه‌ریزی صحیح باشد و باید همزمان با ساختمان سدهای مخزنی شبکه‌های آبیاری و زهکشی نیز ساخته شود.

در عمل رساندن راندمان آبیاری از ۳۲ درصد به ۷۵ درصد مستلزم تحقیقات و مطالعات علمی و فنی و اقدامات اساسی و برنامه‌ریزی صحیح و سرمایه‌گذاری‌های زیاد و راهنمائی زارعین و تربیت کادرفنی برای اجرا و تنظیم برنامه درازمدت است.

۸- طرق مختلف جلوگیری از تلفات آب در ایران

طرق مختلف جلوگیری از تلفات آب بطور کلی به تناسب نوع تلفات و عوامل مؤثر متفاوت و مختلف است

و بدو دسته تقسیم میشوند .

۸ - ۱ - جلو گیری از تلفات آب در مزرعه

برای بالا بردن راندمان آبیاری مزرعه و جلوگیری از تلفات باید اول عوامل مؤثر را مطالعه نموده هر چند زارعین با تجربیات محلی که دارند سعی میکنند حداکثر استفاده از آب و زمین موجود را بنمایند ولی اغلب به علت نداشتن امکانات فنی و مالی نمیتوانند مشکلات خود را رفع کنند . از طرف دیگر نحوه زراعت سنتی و آبیاری معمول محلی را نمیخواهند تغییر دهند باید ادارات مهندسی زراعی با همکاری سایر ادارات وزارت کشاورزی در هر منطقه بهترین روش آبیاری را بر حسب نوع زراعت تعیین و بوسیله مروجین و سپاهیان ترویج و آبادانی به زارعین تفهیم و تعلیم نمایند و با ایجاد مزارع آزمایشی و نمایشی متدهای جدید را بزارعین نشان دهند .

۸ - ۱ - ۱ - تغییر متدهای آبیاری

در اغلب موارد روش آبیاری به پیروی از کشاورزی سنتی معمول است و اغلب کشاورزان خیال میکنند که هر چه بیشتر آب بدهند محصول بیشتر بدست میآورند در صورتی که آبیاری زیادتر از احتیاج علاوه بر تلفات آب و پرداخت آب بهای اضافی باعث نفوذ عمقی مواد مغذی را از دسترس ریشه نبات خارج می کند و آبیاری کمتر از میزان تبخیر و تعریق از مقدار محصول میکاهد .

پیدا کردن میزان Optimum آب مورد نیاز در مزرعه باراندمان قابل قبول چه از راه محاسبه و چه در مزارع آزمایشی و نمایشی آسان است ولی بکار بردن آن بمقیاس بزرگ در سطح منطقه و تفهیم و تعلیم آن بزارعین که مستلزم تغییر متدهای آبیاری است بسیار مشکل و مستلزم وقت و هزینه زیاد است . هر چند در سالهای اخیر با تأسیس شرکتهای تعاونی و شرکتهای سهامی زراعی و شرکتهای کشت و صنعت و بکار بردن ماشین آلات سنگین در کشاورزی در قطعات بزرگ و تسطیح و قطعه بندی صحیح اراضی بکار بردن متدهای جدید آبیاری عمل گردیده است ولی تاکنون تمام این فعالیتها در مساحت محدودی که از ۵ درصد سطح آبیاری شده کشور تجاوز نمیکنند پیاده نشده است .

پس از اجرای قانون اصلاحات ارضی و تقسیم زمین بین زارعین که با اصول همان کشاورزی سنتی عملی شده است و قطعات کوچک و منفرد یعنی همان نسق سابق در اختیار زارعین گذاشته شده امکان بکار بردن ماشین آلات سنگین و تسطیح ارضی و تغییر متدهای آبیاری بدون یکپارچه کردن قطعات کوچک میسر نیست و اجرای قانون جدید یکپارچه کردن اراضی و تشکیل قطعهها مستلزم زمان و سرمایه زیاد است .

امید است این مشکل با تشکیل شرکتهای تعاونی تولید و شرکتهای سهامی زراعی و شرکتهای کشت و صنعت و اجرا نمودن آن در تمام سطح کشور رفع شود .

۸ - ۱ - ۲ - اصلاح و بهبود وضع و قطعات آبیاری

تغییر متدهای آبیاری مستلزم اصلاح و بهبود وضع قطعات آبیاری است قطعات فعلی با پیروی از کشاورزی سنتی که اغلب با وسائل دستی یا دامی تسطیح شده بسیار کوچک و نامنظم است و بکار بردن ماشین آلات سنگین در این قطعات میسر نیست و پیاده نمودن قطعات آبیاری در قطعات زراعی فعلی بسیار مشکل است و باید برای بالا بردن راندمان آبیاری با توجه به متدهای جدید آبیاری در قطعه بندی اراضی تجدید نظر شود و با در نظر گرفتن وضعیت تپوگرافی زمین قطعات را باید طوری طرح کنیم که حداقل عملیات خاکبرداری و خاکریزی برای تسطیح اراضی لازم باشد و در عمل قطعه بندی Parcelment یا Lotissement و تجدید نظر در حدود اراضی Remembrement یا Reparcelment منظور اصلاح و بهبود وضع قطعات آبیاری باید اجرا شود .

۸ - ۲ - جلو گیری از انتقال

بطوریکه ذکر شد عمده ترین تلفات آب در ایران تلفات انتقال است مخصوصاً در موقع انشعاب انهار رودخانه که در مخروط افکنه قابل نفوذ واقع میشود مقدار قابل توجهی از آب از مجرای انشعاب تا محل مصرف کم میشود گرچه بعضی از متخصصین آبهای زیر زمینی این تلفات را برای تغذیه سفره های آبهای زیر زمینی مفید میدانند ولی از نظر اقتصادی نادیده گرفتن این تلفات قابل قبول نیست بدلیل اینکه از دست دادن آب جاری در نهر که بلندترین نقطه اراضی

زراعتی سوار میشود و بدست آوردن آن پس از نفوذ و جمع شدن در سفره زیرزمینی با پهناژ از چاههای عمیق و نیمه عمیق مستلزم هزینه گزافی است .

تغذیه سفره آب زیرزمینی بوسیله سیلابها و تزریق در چاهها یا پخش سیلابها مبحث قابل توجهی است و یکی از طرق جلوگیری از تلفات آب سیلابهاست که لازم است در اینجا ذکر بشود ولی جلوگیری از تلفات آب در انهار اساسی ترین و مؤثرترین راه حل برای بالابردن راندمان انتقال است. ذیلاً باختمصار طسرق جلوگیری از تلفات انتقال ذکر میشود .

۸-۲-۱- تغییر مسیر انهار

این طریقه بیشتر در مورد انهار آب آور میسر است ولی بطوریکه گفته شد قبل از تعیین مسیر قطعی انهار بمدد وسائلی از قبیل پرمیوتر Permeometer یا نفوذ سنج Seepage meter و یا با حفر چاه گمانه در نقاط مختلف مسیر انهار قابلیت نفوذ و سایر مشخصات مسیر را معین مینمائیم . در صورتیکه تمام مسیرها قابل نفوذ باشد میتوان با انتقال متدهای دیگر از قبیل بکار بردن لوله های تحت فشار و با پوشش، انهار را با هم مقایسه نمود و راه حلی که از نظر فنی و اقتصادی بهتر باشد بدست آورد .

۸-۲-۲- بکار بردن لوله های تحت فشار

در صورتیکه اختلاف ارتفاع اجازه بدهد آبر را از منشاء تا محل مصرف حتی شبکه توزیع را با لوله های تحت فشار میسازیم در این طریقه تلفات انتقال بصفر میل میکنند یعنی راندمان انتقال به صد درصد نزدیک میشود تنها اشکالیکه در این طریقه هست گرانی تأسیسات و هزینه ها و سرمایه گذاری اولیه است هر چند در بعضی موارد تغییر مسیر با پوشش انهار نیز خیلی گران تمام میشود ولی بطوریکه میدانیم برای این قبیل سرمایه گذارها ضوابطی وجود دارد که میتوان از نظر اقتصادی آنرا تجزیه و تحلیل و توجیه نمود .

لوله هاییکه برای انتقال آب بکار میروند انواع عمده زیر است :

الف - لوله های فلزی

در مصالحیکه خود تولید کننده این قبیل لوله ها باشند معمول است هزینه لوله های فلزی نسبت بسایر لوله ها بسیار زیاد است مخصوصاً در مواقعیکه مراکز تولید لوله ها از محل نصب خیلی زیاد باشد هزینه حمل و نقل بسایر هزینه ها اضافه میشود .

ب - لوله های بتنی

که خود انواع مختلف دارد ولی بطور کلی میتوان لوله های ارزان قیمت بتنی که مسلح نباشند برای فشارهای کم بکار برد Nojoint Pipe نحوه اجرای این نوع لوله گذاری بتنی که در محل بدون درز ساخته میشود بطور اتوماتیک و با وسائل مکانیکی سنگین عملی میگردد .

ج - لوله های P. V. C.

با معمول شدن محصولات پتروشیمی در صنعت لوله سازی کارخانجات مختلف از مواد پلی اتیلن و ترکیب آن با مواد دیگر لوله های پلاستیکی با ابعاد مختلف ساخته اند و بیازار عرضه نموده اند که دارای محسنات زیاد است باستانیای قیمت زیاد این قبیل فرآورده های نفتی مزایای لوله های پلاستیکی بشرح زیر است :

سبکی و قابل حمل بودن آن دونوع از آن لوله ها بنام Dakata که بوسیله شرکت ژاپنی عرضه شده حتی لوله های شش اینچ را بطول ۳۰۰ متر روی قرقره حمل مینمایند .

مزیت دیگر این قبیل لوله ها سرعت نصب آن بعلاوه طولانی بودن قطعات آنست .

د - لوله های ایرانیت

شکل لوله های ایرانیت علاوه بر گرانی شکننده بودن آن ها و کوتاهی قطعات آنست بملاوه محدودیت قطر آنستکه بکار بردن آنها را در مزارع محدود نموده است .

۸-۲-۳- پوشش انهار

اگر دو طریق مذکور در فوق یعنی تغییر مسیر و یا استفاده از لوله های تحت فشار میسر نباشد برای جلوگیری

از تلفات انتقال آب ناگزیر از پوشش انهار هستیم .

پوشش انهار علاوه بر جلوگیری از تلفات بعثت کاهش ضریب زبری جدار و افزایش سرعت باعث صرفه جویی در عملیات خاکبرداری در اثر تقلیل مقطع نهر میشود .

برای پوشش انهار باید حتی المقدور از مصالح محلی استفاده نمود و از پیشنهاد پوششهای گران قیمت که مستلزم حمل و نقل مواد و مصالح از راه دور و هزینه زیاد است خودداری گردد .

پوشش با خاک که عملی ترین پوششهاست از قدیم الایام در ایران مرسوم بوده و پوشش باغشا رسوبی هم معمول است .

۸-۳- انواع پوشش انهار

پوشش انهار بسیار متنوع و ذیلا فهرست واردات کتگوریهای انواع آن ذکر میشود :

الف - پوشش با مواد خاکی

ب - پوشش با مواد پلاستیکی

ج - پوشش با مواد اسفالتی

د - پوشش بتنی

ه - پوشش با سنگ

و - پوشش با قطعات پیش ساخته

که شرح هر یک از آنها مستلزم ساعتها وقت است .

۸-۴- هزینه پوشش انهار

بطوریکه قبلا ذکر شد اتخاذ تصمیم راجع به پوشش انهار باید قبل از ساختمان نهر باشد و مشخصات کامل نهر یعنی

سرعت و مقطع و شیب و ابعاد آن پیش از ساختمان باید روشن شود و با مقایسه و ارزیابی نتایج مختلف باید آنچه مقرون بصره

است علمی شود .

برای روشن شدن مطلب (جدول شماره ۵) ارائه میشود که هزینه هر متر مربع انواع پوشش نهر و مشخصات

آنرا نشان میدهد و برای چند نوع در ایران که هنوز عملی نشده است تعیین قیمت میسر نگردید .

۹- آبهای مهارشده فعلی

تا آخر برنامه چهارم با ساختمان ۱۱ سد مخزنی در حدود ۱۵ میلیارد متر مکعب در سال آب رودخانهها

تنظیم شده و با ساختمان چند سد دیگر تا آخر برنامه ششم ۱۱ میلیارد متر مکعب در سال اضافه خواهد شد ولی ساختمان

شبکه آبیاری و بسیج کامل همچنین آبهای مهارشده ۱۵ تا ۲۰ سال طول خواهد کشید .

گرچه لزوم تسریع در ساختمان شبکههای آبیاری و هم آهنگ نمودن آن با ساختمان سدهای مخزنی کاملا

واضح است و مشکلات اجرای شبکههای آبیاری و زهکشی را نباید نادیده گرفت .

۱۰- مصارف شهری و صنعتی

جمع مصارف شهری و صنعتی فعلا از ۴۵۵ میلیون متر مکعب در سال تجاوز نمی نماید و با توسعه صنعت و تکمیل

لوله کشی شهرها به یک میلیارد متر مکعب بالغ خواهد شد .

۱۱- سیاستهای توسعه منابع آب

باتوجه باینکه منابع آب ایران محدود است و انتقال آب از راههای دور گران تمام میشود و شیرین کردن

آب شور دریا در موارد استثنائی و اجباری برای مصارف آب آشامیدنی و صنعتی قابل توصیه است برای حداکثر استفاده

از منابع آب باید سیاستهای زیر اعمال گردد :

- حداکثر صرفه جویی در مصارف آب شهری و صنعتی

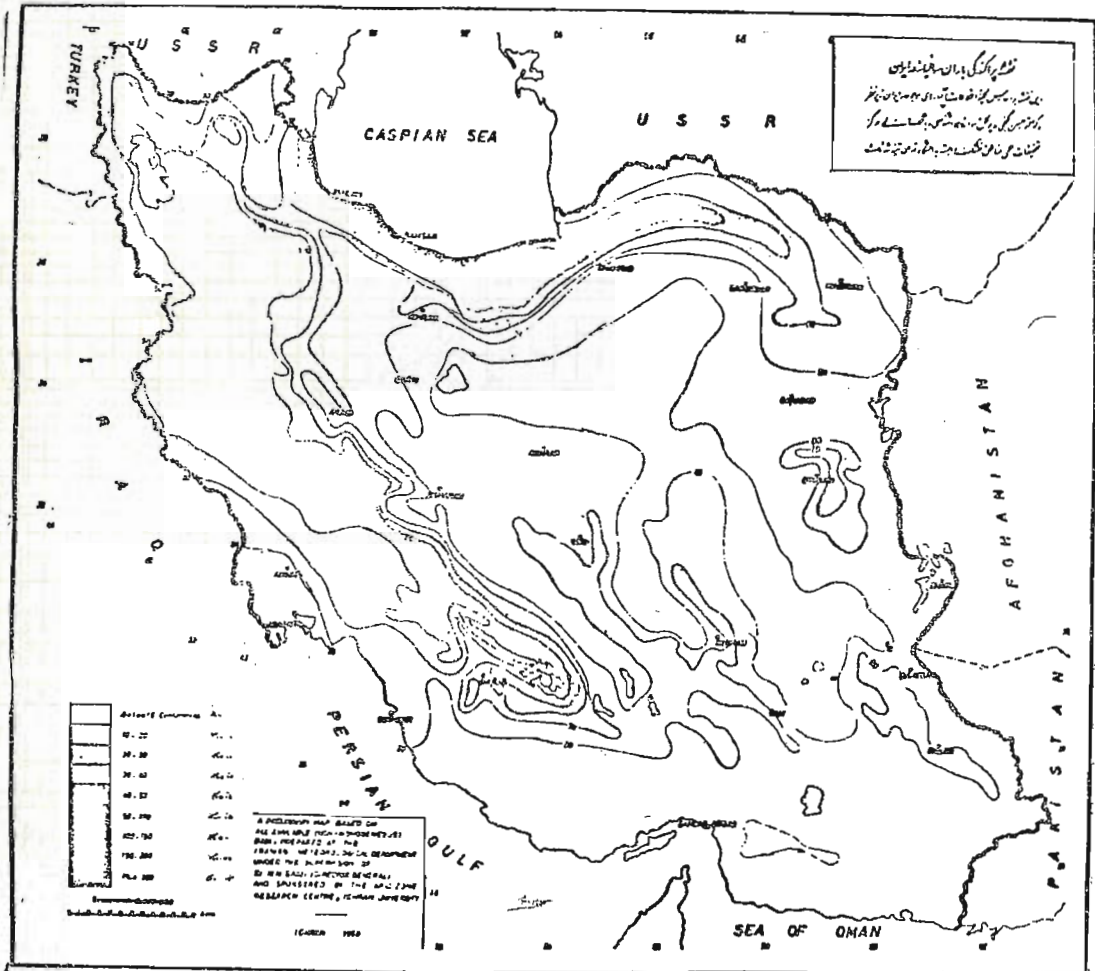
- استفاده مجدد از فاضلاب شهرها و صنایع با تصفیه لازم برای امکان بکار بردن آن در کشاورزی

- جلوگیری از تلفات انتقال آب و مزرعه برای بالابردن بازده آبیاری و توسعه سطح کشت آبی

- حداکثر استفاده از منابع آبهای زیرزمینی موجود و تقویت آن با تزریق سیلابها در سفره های آبد

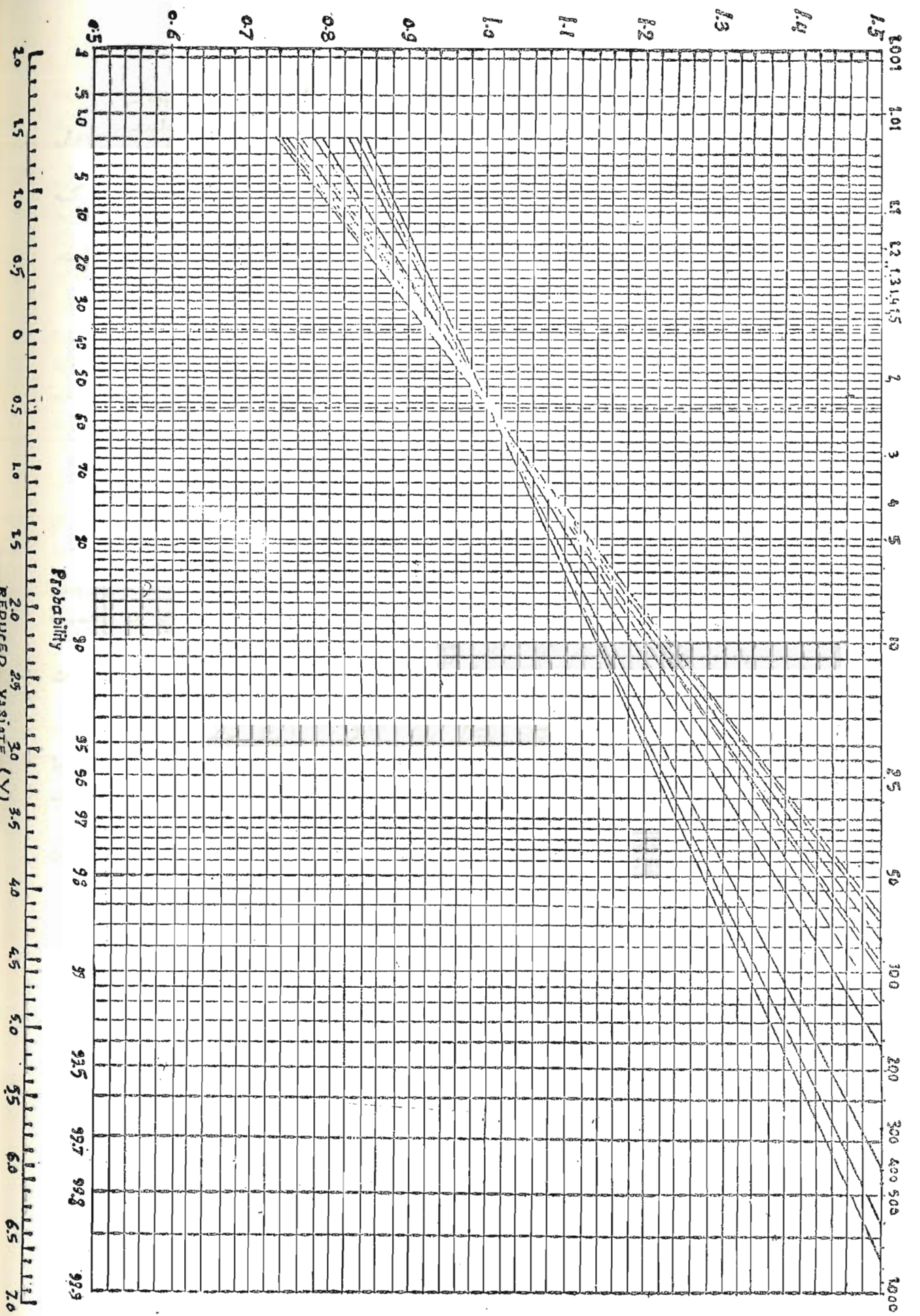
- تلفین مصارف آبهای سطحی وزیر زمینی برای تأمین کمبود آب در فصول کم آبی
- مهار کردن آب سیلابها با ساختمان سدهای کوچک مخزنی (آب بندانها)
- انتقال آب از حوضه های پر آب به داخل فلات ایران و حوضه های کم آب
- شیرین کردن آب شور دریا و آبهای شور بمنظور تأمین آب آشامیدنی و صنعتی در مناطقی که منبع دیگری نباشد.
- اعمال مدیریت صحیح و نظارت در مصارف منابع آبهای موجود کشور با اجرای قانون ملی کردن منابع آب کشور

AVERAGE ANNUAL PRECIPITATION IN IRAN



نقشه شماره ۱
 بارندگی میان سالانه در ایران

EXTREME PROBABILITY PAPER

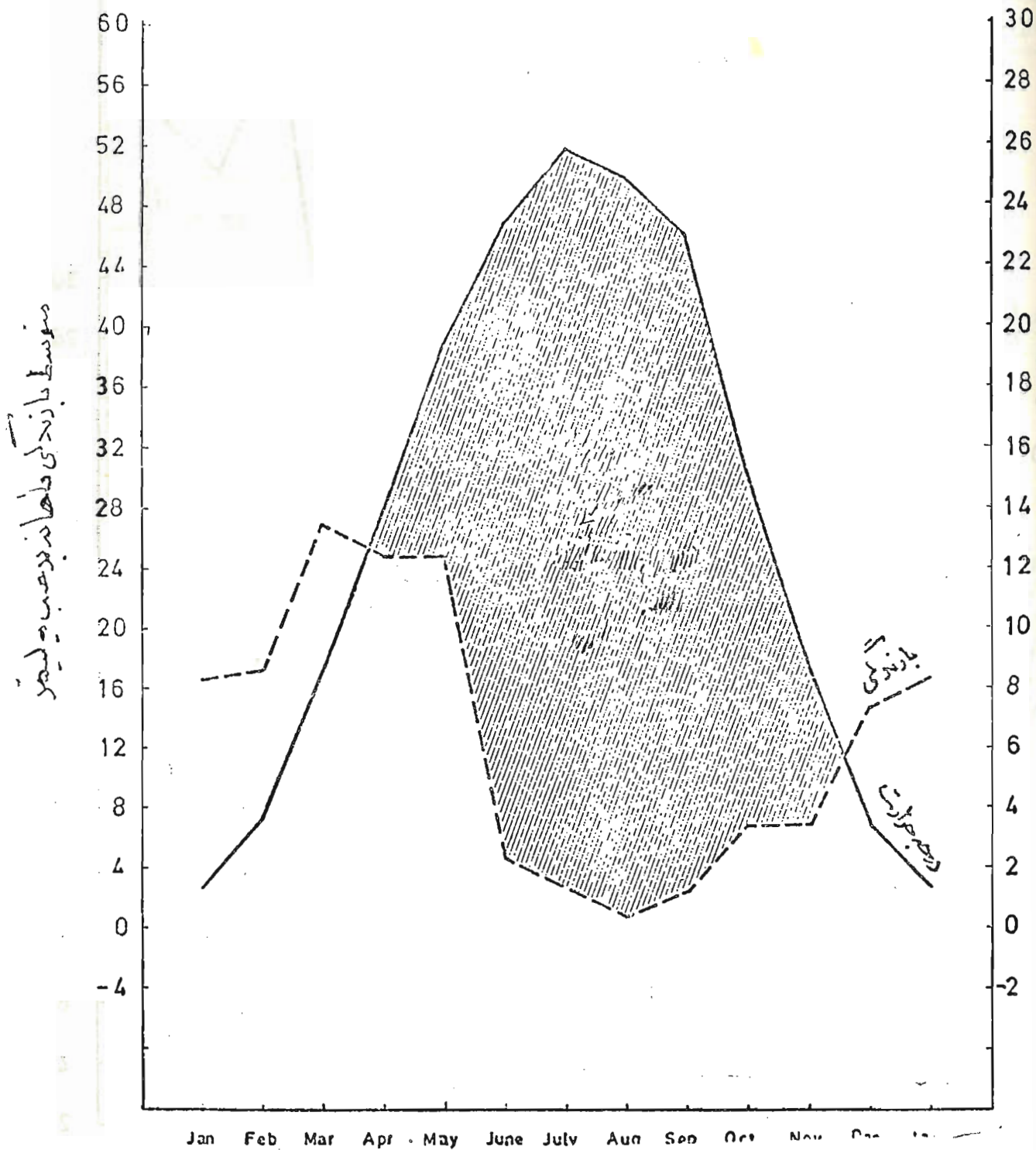


20
REDUCED VARIATE (Y)

1-5-30 (90%)

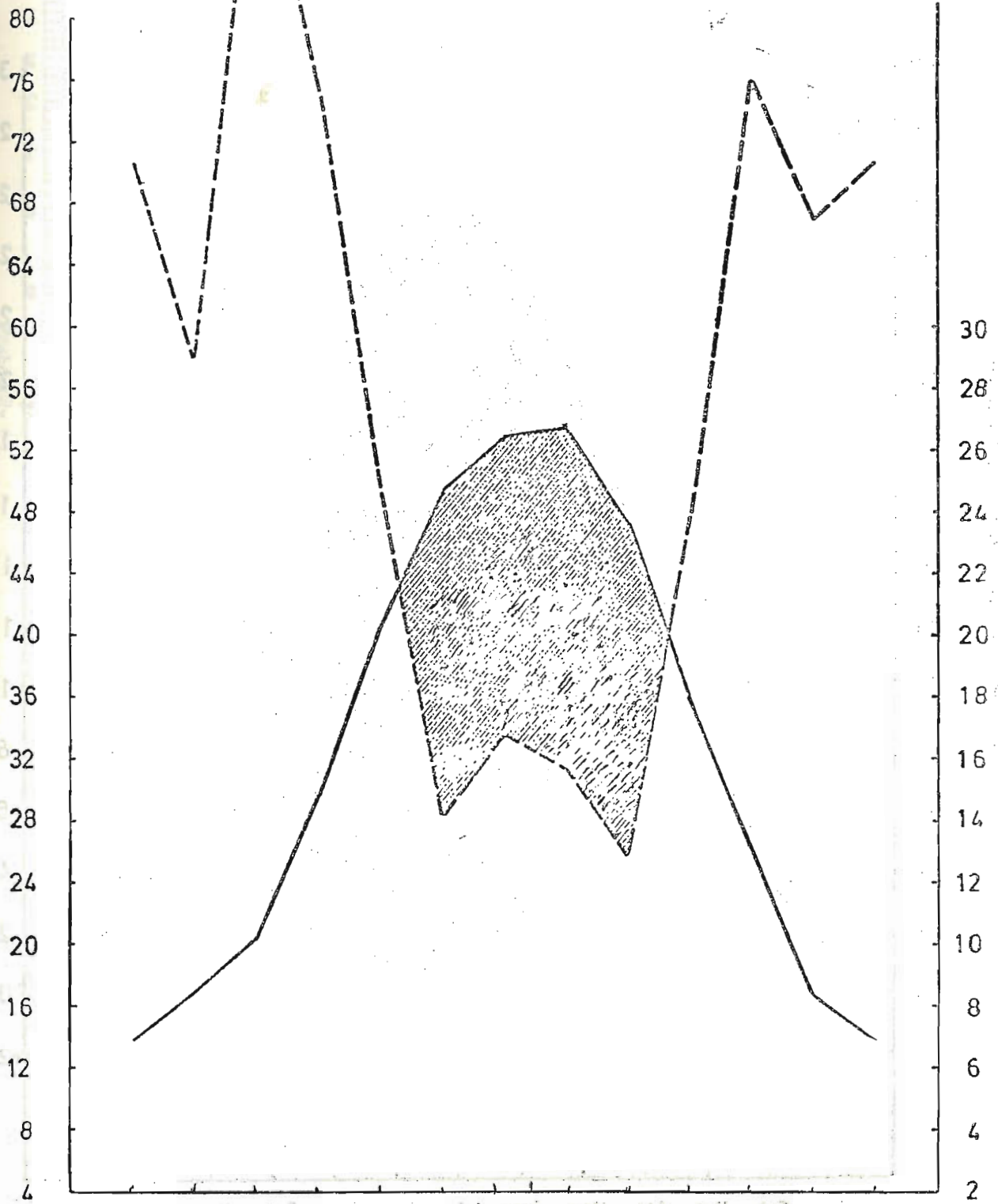
گراف شماره ۲

منحنی آمپر و ترمسبک ایستگاه شاهرود



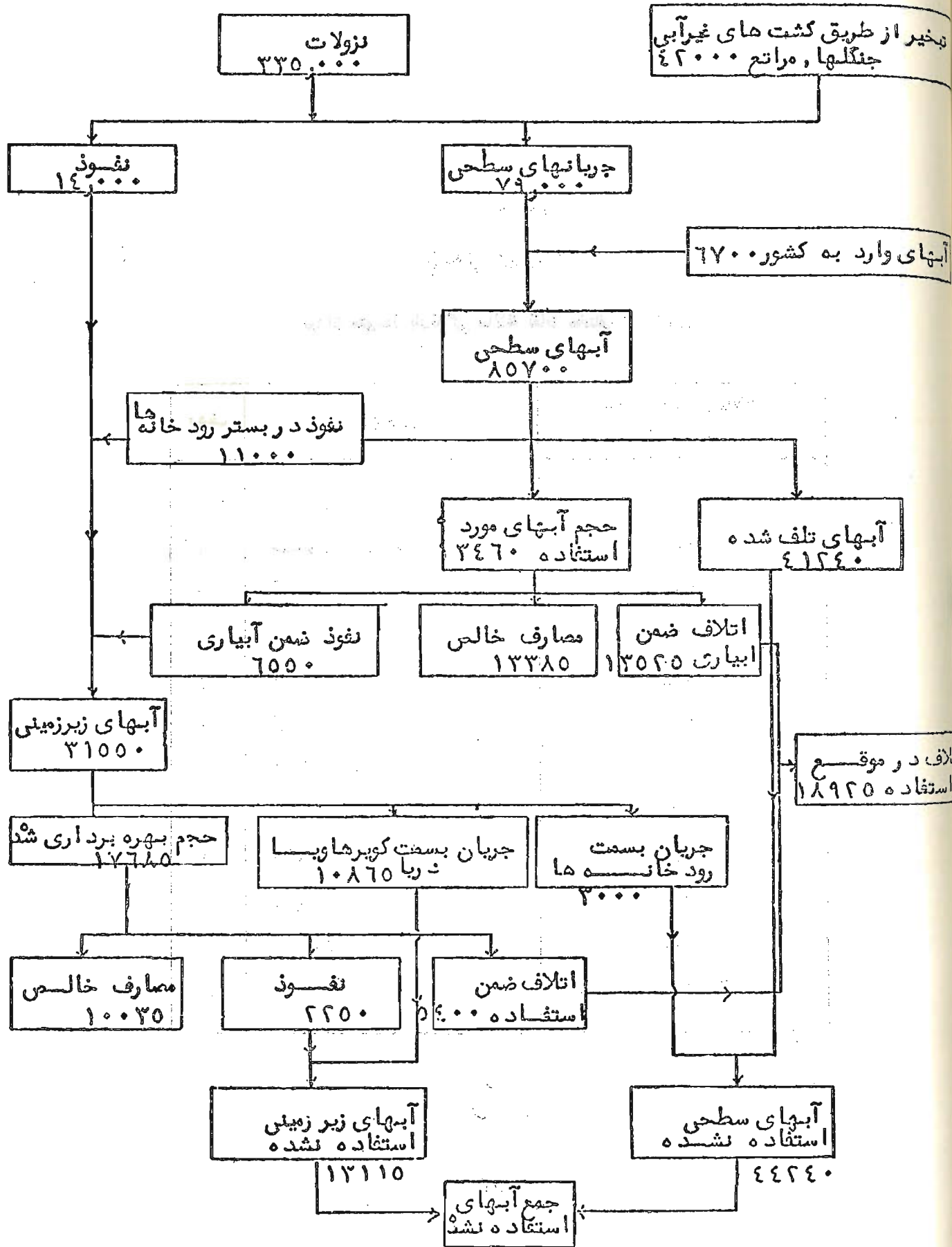
منفی امپروتر میک ایستاده شاه پسند

مستویا در نزدیکی ماهانه بزرگسب میلیتر



گراف شماره ۴

بیان آب کشور (ارقام به میلیون متر مکعب در سال)



جدول شماره ۱

میزان متوسط بارندگی سالانه نقاط مختلف کره زمین

میزان بارندگی سالانه به میلیمتر	نام محل	ردیف
۸۶۰	کره زمین	۱
۶۶۰	خشکیهای کره زمین	۲
۱۳۵۰	آمریکای جنوبی	۳
۷۱۰	آفریقا	۴
۶۴۵	آسیا	۵
۶۲۰	اروپا	۶
۶۰۰	آمریکای شمالی	۷
۴۶۰	استرالیا	۸
۲۵۴۰	مالایا	۹
۱۶۰۰	ژاپن	۱۰
۵۸۰	افغانستان	۱۱
۲۰۰	ایران	۱۲

جدول شماره ۲

میزان تلفات در محیط خیس شده انهار

تلفات آب بر حسب متر مکعب در متر مربع در ۲۴ ساعت	جنس بستر نهز	ردیف
۰/۱۰۷ تا ۰/۱۰۷۶	رس لیمونی غیر قابل نفوذ	۱
۰/۱۵۲ د ۰/۱۰۷	رس لیمونی متوسط	۲
۰/۲۲۸ د ۰/۱۵۲	رس لیمونی معمولی	۳
۰/۲۲۸	رس روشنی و کنگلومرا	۴
۰/۴۵۷ د ۰/۳۰۵	شنی روس	۵
۰/۵۳۳ د ۰/۴۵۷	شنی	۶
۰/۷۶۲ د ۰/۶۰۹	آبرفتی (مخلوط شن و ماسه)	۷
۰/۹۱۴ د ۰/۷۶۲	شنی متخلخل	۸
۱/۸۲۹ د ۰/۹۱۴	شنی با قابلیت نفوذ زیاد	۹

جدول شماره ۳

نحوه استفاده از اراضی ایران در آغاز برنامه عمرانی چهارم کشور

درصد	مساحت هزار هکتار	نوع اراضی
۱۰۰	۱۶۴۸۰۰	کل اراضی
۱۱/۵	۱۹۰۰۰	۱ - اراضی تحت کشت و آیش
(۴/۳)	(۷۱۰۰)	الف - اراضی تحت کشت سالانه و دائم
(۱/۹)	(۳۱۵۰)	اراضی تحت کشت آبی
(۲/۴)	(۳۹۵۰)	د د د د
(۷/۲)	(۱۱۹۰۰)	ب - اراضی تحت آیش موقت
۶/۱	۱۰۰۰۰	۲ - مراتع و مرغزارهای دائم (۲)
۱۱/۵	۱۹۰۰۰	۳ - جنگل و بیشه (۳)
۱۸/۸	۳۱۰۰۰	۴ - اراضی مزروعی (قابل عمران و احیا) (۴)
۵۲/۱	۸۶۰۰۰	۵ - اراضی غیر مزروعی (کوه - کویر - دریاچه - باطلاق)

جدول شماره ۴

منابع آب زیرزمینی در حوضه‌های آبریز مختلف کشور

نام حوزه آبریز	شماره حوزه	تعداد چاه عمیق	تعداد چاه کم عمق	تخلیه سالانه چاهها میلیون متر مکعب	تعداد قنات	جمع تخلیه سالانه قنات میلیون متر مکعب	جمع تخلیه چاهها و قنات میلیون متر مکعب
دریاچه رضائیه	۳	۴۰۰	۱۵۰۰	۲۷۰	۱۱۵۰	۳۳۰	۱۰۰
دریاچه حوض سلطان	۴-۱	۳۰۰۰	۴۰۰۰	۲۳۱۴	۳۰۰۰	۱۶۸۶	۴۰۰۰
دشت کویر	۴-۷	۷۰۰	۶۵۰	۵۵۰	۱۹۰۰	۷۵۰	۱۳۰۰
حوزه نائین - کرمان	۴-۶	۶۰۰	۹۰۰	۶۰۰	۱۵۱۰	۴۰۰	۱۰۰۰
حوزه گاوخونی - سیرجان	۴-۲	۶۵۰	۱۶۵۰	۶۰۰	۱۰۰۰	۴۰۰	۱۰۰۰
جازموریان	۴-۴	۲۵۰	۲۵۰	۱۴۲	۲۷۵	۱۰۶	۲۵۰
مهاردلو و بختگان	۴-۳	۱۶۵	۳۰۰۰	۴۳۰	۳۵۳	۳۲۰	۷۵۰
حوزه کشف رود	۶	۱۵۰۰	۲۰۰	۸۹۰	۴۵۰	۲۱۰	۱۱۰۰
بلوچستان و مشرق ایران	۵	۵۰	۱۰۰	۳۵	۳۵۰	۹۵	۱۳۰
دشت لوت	۴-۱	۷۰	۱۰۰	۱۳۴	۳۱۵	۲۶۶	۶۰۰
دریای خزر	۱	۳۲۰۰ (۲۰۰ حلقه آرتزین)	۷۰۰۰	۱۰۰۰	۱۳۰۰	۴۰۰	۱۴۰۰
کرخه و کارون	۲-۱	۱۷۵	۱۲۰۰	۱۶۵	۹۶۸	۳۸۵	۵۵۰
خلیج فارس	۲-۲	۱۷۰	۳۰۰۰	۴۰۰	۲۵۰	۱۵۰	۵۵۰
میناب و بندر عباس		۱۰	۱۰۰۰	۵۰	۲	-	۵۰
بحر عمان		-	۱۰۵	۲۰	۸۰	۵۰	۳۵
جمع کل		۱۰۹۴۰	۲۴۶۵۵	۷۶۰۲	۱۲۹۰۳	۵۷۱۳	۱۳۳۱۵

برنامه کاهش تدریجی شوری آب رودخانه کولورادو

از نشریه ژوئیه ۱۹۷۵ مجمع بین‌المللی منابع آب

ترجمه: مؤسسه بررسیها و آزمایشگاههای منابع آب

دنیا باعلاقهای فراوان به برنامه‌های عمرانی که در امتداد سفلی رودخانه کلرادو (زربین‌المللی امریکا - مکزیك) در شرف تکوین میباشد نظر دوخته است. ایالات متحده امریکا برنامه‌های در منطقه برای بهبود کیفیت آب رودخانه کلرادو که طبق پیمان منعمده آب در سال ۱۹۴۴ با مکزیك، بان کشور تحویل میشود اجرا میکند که ضمن آن تسهیلاتی نیز جهت توزیع آبهای رودخانه‌های کلرادو، تی جوانا و ریوگرانده خواهد شد.

بموجب قانون کنترل شوری آب حوزه رودخانه کلرادو (قانون عمومی ۲۲۰ - ۹۳) هزینه اجرای برنامه مزبور ۱۵۵/۵ میلیون دلار برآورد و شامل احداث بزرگترین واحد شیرین کردن آب در دنیا با قدرت بازدهی تقریباً یکصد میلیون گالن در روز و یابیش از ۱۲۵ میلیون متر مکعب در سال میباشد. واحد مزبور کیفیت زه آبهای مربوط به پروژه گیلا ناحیه ولتون موهاوک جنوب غربی آریزونا را بهبود بخشیده قسمت اعظمی از آن را برای انحراف بسوی محل سد مورلس مکزیك به کلرادو بر میگردداند. اجرای پروژه مزبور جهت حل نهائی و قطعی مسئله‌ای چون کیفیت آب که سالیان زیادی توجه دو کشور بدان معطوف بوده میتواند برای دوستی و تفاهم دو جانبه کوششی عظیم بشمار آورده شود.

مشکل کیفیت آب در حوزه رود کلرادو بدون شك از سالیان پیش وجود داشته است. متحماً در زمانیکه کاشف اسپانیولی هرناندو دلارکن رودخانه را بسال ۱۵۴۰ کشف نمود و بکاوش و جستجو در سواحل پست آن پرداخت بواقیبت وجود املاح کانی در جریانهای طبیعی آن پی برده است. سرگرد جان وسلی پاول در نخستین سفر تاریخی خویش برودخانه در امتداد گراند کنین بسال ۱۸۶۹ موفق بکشف منابع زیاد کانی طبیعی شور گردید که با اکتشافات بعدی موجودیت آنها مورد تأیید قرار گرفت. رود کلرادو از منطقه مرتفع **Rocky Mountains** واقع در ایالت کلرادو سر چشمه گرفته و در مسیر طولانی ۱۴۰۰ مایلی (۲۲۴۰ کیلومتری) خود بسمت جنوب غربی جریان مییابد. بسبب بهره برداری و مصرف کامل آب آن توسط دو کشور امریکا و مکزیك بندرت مازادی برای آن باقی میماند تا بتخلیج کالیفرنیا بریزد. رود مزبور بصورت جویباری کوچک از کوههای مرتفع سر چشمه گرفته و با پیوستن شعباتی چند به آن تشکیل رودخانه عظیمی را میدهد و در مسیر فرساینده خود جمعاً ارتفاع بسترش بمیزان ۱۴۰۰۰ فوت (۲/۵ مایل یا چهار کیلومتر) کاهش مییابد تا هم سطح دریا گردد.

رود کلرادو در مسیر طولانی خود پس از طی پنج منطقه جنگلی و ارتفاعات پوشیده از برف و گذشتن از دره‌های بسیار عمیق به دره‌ها و بیابانهای خشک و بی آب و علف منتهی میگردد. زمانیکه کاشین اولیه رود کلرادو را مشاهده کردند رودخانه گل آلودی بیش نبود ولی امروز آب رودخانه در بیشتر مسیر خود تمیز و عاری از تیرگی است. در آنزمان بسبب سیلابهای بهاری که حاصل ذوب برف کوههای **Rocky Mountains** بود طغیان میکرد و در پائین وزمستان بنا به مقتضیات فصلی دبی رودخانه بمقادیر مختصر محدود میگشت ولی امروز در سر تا سر سال و تمام طول مسیرش تحت کنترل قرار گرفته است. سابقاً محتوی آب آن نمک طبیعی و مواد جامد حل شده بود ولی امروز شامل مواد طبیعی و فضولات انسان (و واحدهای صنعتی) است. با مهاجرت انسان و استقرار وی در حوزه

رو به کلراد و بتدریج وبه مرور زمان به توسعه و عمران منطقه همت گماشته شد. اکنون با احداث سد های عمرانی جریانهای سیلابی رودخانه مهار گشته و با ذخیره ساختن آن برای آبیاری مزارع، خدمات شهری و صنعتی و تولید انرژی هیدرو الکتریکی و تأمین احتیاجات پارکهای تفریحی، پرورش ماهی و وحوش استفاده و بهره برداری میشود. تقریباً سیزده میلیون نفری که اکنون در این حوزه زندگی میکنند بگونهها و درجات مختلف بآن بستگی دارند.

نظر باین واقعیت محتمل که رودخانه روزی نتواند پاسخگوی احتیاجات آب حوزه خود باشد در سال ۱۹۲۴ نمایندگان هفت ایالت حوزه رودخانه کلراد و مشتمل از ایالت های آیومینگ، یوتا، کلرادو، آریزونا، نوادا، کالیفرنیا و نیومکزیکو در سانتافه نیومکزیک تشکیل جلسه داده و تصمیمات متخذه این نشست را بصورت قرارداد و موافقتنامه تنظیم نمودند. موافقتنامه مذکور در زمینه تخصیص و واگذاری جریان آب رودخانه بین قسمتهای بالا و پائین حوزه تنظیم شده است. در سال ۱۹۴۴ ایالات متحده ضمن عقد قرار داد با مکزیک موافقت نمود که سالانه ۱۸۵۰ میلیون مترمکعب آب را از طریق مرز بین المللی در اختیار مکزیک قرار دهد. از جمله قوانین و قرار دادهای ناظر بر اجرای استفاده و بهره برداری از آبهای کلرادو - قرار داد رودخانه کلرادو، پیمان منعقد شده با مکزیک، تصویب نامه دیوان عالی کشور ایالات متحده در آریزونا فصل پنجم قانون کالیفرنیا مورخ ۱۹۶۴ و تعداد بی شمار دیگر اسناد معروف به قانون رودخانه میباشد. در سال ۱۹۲۲ هنگامیکه مفاد قرار داد مورد مذاکره بود متوسط مقدار آب رود کلرادو در حدود ۲۲۲۰۰۰ میلیون مترمکعب بر اساس آمار سالهای ۱۹۰۳ تا ۱۹۲۱ ثبت گردیده است. اکنون متوسط دست نخورده مقدار آب آن ۱۸۵۰۰ میلیون مترمکعب میباشد.

بنابراین اگر میانگین جریان دست نخورده و بکر از سال ۱۹۲۲ همانطوریکه در حال حاضر نیز هست باقی بماند، تا زمانیکه پروژه بعد کامل توسعه خود برسد که با احتمال یقین پایان قرن اخیر میباشد قرار داد و پیمان عملی آب بیشتری از رودخانه را به مکزیک اختصاص داده است. گذشته از این رودخانه کلرادو علاوه بر ذخیره آب مشکلات دیگری هم دارد. پیش از احداث سد هوور جریان رودخانه فوق العاده متغیر بود و در مواقع خانه کلرادو سالها است طغیانی سراسر جلگه واسیل فرامیگرفت و زمانی دیگر مقدار آب آن اندک و مختصر بود.

در فصل بهار حجم جریانهای سیلابی بیش از حد و احتیاج مصرف کننده بود حال آنکه در اواخر تابستان و پاییز بهره برداری منحصراً به جریان خروجی آب شور چشمه ها محدود میگردد. چشمه ها به سبب ترکیبات معدنی تقریباً غیر قابل استفاده بود. در زمانیکه از سد هوور بهره برداری آغاز گردید یکی از فوائد چند منظوره آن ذخیره قسمتی از آب شیرین خروجی از چشمه ها و رها کردن آنها در اواخر تابستان و پاییز بود. همزمان با توسعه و گسترش حوزه رود کلرادو دو مسئله موجب افزایش دائمی تمرکز املاح گردید. نخست اینکه مصرف مفید آب واحدها و تشکیلات زراعی، شهری و صنعتی که از آب مخلوط با املاح استفاده کرده. فاضلاب شور آنرا مجدداً بشبکه رودخانه بر میگردانند. دوم فعالیت های حاصل از آبیاری و شستشوی اراضی شور و برگشت املاح به رودخانه بمقادیر بیشتر که از سالم سازی اراضی ناشی می گردید. تغییرات کیفیت آب رودخانه خیلی پیش از سال ۱۹۰۳ مورد توجه قرار گرفته بود و هفت ایالت واقع در حوزه رود که با چنین مشکلی روبرو و دست بگریبان هستند.

نتایج و اثرات حاصل از شوری، بسیار زیان آور بوده و طبق آمار برآوردی سال ۱۹۷۳ که از بررسی سراسر طول ۲۲۴۰ کیلومتری رودخانه بدست آمده زیان ناشی از کیفیت نامطلوب آب بالغ بر ۵۳ میلیون دلار شده است در سال ۲۰۰۰ در صورتیکه استفاده از منابع آب ادامه یافته و اقداماتی نیز در زمینه کاهش تراکم املاح معمول نگردد مقدار این زیان حدود ۱۲۴ میلیون دلار در سال خواهد رسید.

سطح تمرکز املاح رودخانه کلرادو در حال حاضر در بالا دست سد از ۵۰ قسمت در میلیون PPM ۵۰ به P.P/m ۸۵ در محل سد امپریال در نزدیکی یوما Yuma، در ایالت آریزونا متغیر است. در صورتیکه هیچ اقدامی در زمینه کنترل شوری آب در بالادست رودخانه بعمل نیاید تا سال ۲۰۰۰ تمرکز باقیمانده خشک در محل سد امپریال به بیش از P.P/m ۱۳۰۰ خواهد رسید و با سیلابهای فصلی از این مقدار نیز بیشتر خواهد شد. لذا بدیهی است که انسان با استفاده و بهره برداری دائم از رودخانه و برگشت املاح حاصل از آبیاری و شستشوی اراضی شور در آلودگی و غیر قابل استفاده شدن آن مشارکت مینماید. بهره برداری از آب برای مصارف شهری و صنعتی خود بگونه ای چون تبخیر مخازن و انحراف آبهای نسبتاً شور از حوزه طبیعی رودخانه موجب افزایش شوری میگردد.

عوامل طبیعی شوری گنبد های نمک، چشمه ها، آب فشانها و گازهای خروجی هستند که بطور مداوم مقادیر

معتبرانه نمک وارد جریان آب رودخانه میکنند. بند دوم قانون کنترل شوری حوزه رودخانه کلرادو برای کاهش شوری ناشی از کانیه‌های فوق و آندسته از عواملیکه توسط تأسیسات و تشکیلات بالای دست رود امپریال می‌آید برنامه‌هایی برای آینده پیش بینی کرده است.

مکزیک بدون پرداخت هزینه آزمایای بالا دست سد هوورو تأسیسات عمرانی حوزه کلرادو که ایالات متحده آنرا جهت عمران و توسعه منطقه احداث نموده است بهره‌برداری می‌کرد ولی این بهره‌گیری بدون کنترل وهار و ذخیره‌سازی آب محدود بفصل بهار می‌گردید و این کشور در سالهای کم‌آبی از هیچ ضمانتی برخوردار نبود. در سال ۱۹۶۱ دوموضوع موجب بهم خوردن کیفیت آب در مرز بین دو کشور گردید ابتدا با شروع برنامه عمران و نوسازی همانطوریکه در سال ۱۹۴۴ انتظار میرفت و پیش بینی نیز شده بود ذخیره آب در دریاچه پاول در پدیت سد Glen Canyon آغاز گردید و جریان رودخانه در مرز بین المللی دو کشور بمقدار تخصیص داده در پیمان کاهش یافت. دوم اینکه، در همان زمان، شبکه آبیاری و زهکشی Wellton Mohawk شروع به پمپاژ آب بسیار شور سفردهای زیر زمینی و انتقال آب به رود کلرادو نمود. جریان رودخانه نیز چندان کافی نبود که بتواند موجبات امتزاج پس مانده و آب برگشتی شبکه را به کیفیتهای مطلوب فراهم آورد. در آغاز آب زهکشی تمرکز املاح در حدود PP/m ۶۰۰۰ داشت و همین امر موجب می‌گردید که میزان شوری آب ورودی بخاک مکزیک از $P.P.m$ ۸۰۰ نمک به تقریباً $P.P.m$ ۱۵۰۰ برسد.

در نهم نوامبر سال ۱۹۶۱ کشور مکزیک طی یادداشتی رسمی اعتراض نمود که... تحویل آبیکه برای اجرای مقاصد مندرج در پیمان زیان آور باشد نقص پیمان تلقی خواهد شد، یعنی هر گونه آلوده کردن آبهای بین المللی توسط هر کشور طرف قرارداد که موجبات خسارت زیان طرف دیگر را فراهم سازد طبق قانون کاری خلاف بحساب می‌آید. مکزیک نیز از آن تاریخ اقدام باقائه این دعوی حقوقی نمود. در پیمان مکزیک تصریح شده است که سهم آن کشور از آب رودخانه ۱۸۵۰ میلیون مترمکعب میباشد لیکن کیفیت آن تصریح نشده است. قرارداد مزبور ضمن تلفیق حقوق طرفین استفاده کامل و مطلوب از آب رودخانه کلرادو را تصریح مینماید. مقدار یا کمیت بر طبق قرارداد تنظیمی عبارت است از آبهای کلرادو از هر منبع یا منابعی صرف نظر از سرچشمه آنها با وجود این، ایالات متحده صمیمانه موضوع مزبور را مورد بررسی قرار داده و جهت کاهش شوری آبهای تحویلی بمکزیک اقدام مقتضی معمول داشته است.

در سال ۱۹۶۵ هر دو دولت طبق پیش نویس شماره ۲۱۸ کمیته آب برای بهبود آب تحویلی بمکزیک قرارداد پنج ساله‌ای امضا کردند. با اجرای قانون کاهش شوری آب تحویلی بمکزیک در مواقع بحرانی، اقداماتی در زمینه احداث چاههای فاضلاب و پمپاژ آنها معمول گردید. علاوه بر این، ایالات متحده سالانه $61/7$ میلیون متر مکعب از آب بالای سد امپریال را جهت جایگزین ساختن زه آب پائین دست سد مورلس تخصیص داد.

با اجرای مفاد پیش نویس قرارداد ۲۱۸ و توسعه تدریجی کیفیت آب در اثر اجرای پروژه زهکشی Wellton Mohawk متوسط سالانه املاح آب ورودی بمکزیک تا پایان سال ۱۹۷۱ به $P.P.m$ ۱۲۴۰ کاهش یافته است. قرارداد مزبور در سال ۱۹۷۰ منقضی و بمدت یکسال دیگر تمدید گردید. مذاکراتی در زمینه اتخاذ راه حل قطعی و دائمی در جریان است. مسئله اساسی موجود که ناشی از احداث شبکه Wellton Mohawk میباشد تفاوت غلظت نمکی آب مصرف کنندگان پائین دست سد امپریال $P.P.m$ ۸۵۰ و آب وارده بمرز شمالی مکزیک با درجه تمرکز املاح در حدود $P.P.m$ ۱۲۴۰ میباشد.

در ملاقات تاریخی اچی وریا رئیس جمهوری مکزیک با پرزیدنت نیکسون در دوم ژوئن ۱۹۷۲ در واشنگتن دی. سی ریاست جمهوری امریکا به میهمان خویش وعده داد که نماینده‌ای رسمی جهت حل قطعی و دائمی مشکل شوری آب منصوب خواهد نمود. در چهاردهم ژوئیه ۱۹۷۲ مقامات رسمی دو کشور پیش نویس قرارداد جدیدی با شماره ۲۴۱ را در زمینه بهبود آب رودخانه کلرادو که بمکزیک می‌رود امضا نمودند. نتایج حاصل از قرارداد جدید متوسط مقدار سالانه غلظت و شوری آب را که در سال ۱۹۷۱ $P.P.m$ ۱۲۴۰ بود به $P.P.m$ ۱۰۰ تقلیل داد و بدینوسیله بار فوق العاده املاحی که حوزه Wellton Mohawk بوجود می‌آورد بر طرف گردید.

دراوت ۱۹۷۲. پرزیدنت نیکسون هربرت برانل جنیور دادستن سابق امریکا را بنماینده گی خویش تعیین نمود. آقای برانل با همکاری نمایندگان سابق ادارات ایالتی و کشوری، کمیته آب مهندسی ارتش، سازمان حفظ محیط زیست، مؤسسه علوم و تکنولوژی، اداره مدیریت و بودجه و مشاور رئیس جمهور دراهور داخلی نقش میانجی و هیأت رفع اختلاف را بهمه داشتند. آقای برانل پیشنهادات خویش را در تاریخ ۲۸ دسامبر ۱۹۷۲ بریاست جمهوری تقدیم نمود. راه حل پیشنهادی برانل عبارت بود از احداث کارخانه یا واحد شیرین سازی آب توسط امریکا جهت برطرف ساختن قسمت اعظمی از املاح زهکش Wellton Mohawk درسی ام اوت ۱۹۷۳. پیشنهاداتی بضمیمه شرایط طرفین از طرف سفیر کبیر برانل و وزیر راه و خارجه مکزیك Licencido Emilio Rabaso ارائه و توسط رؤسای جمهوری دو کشور بتصویب رسیده سپس بصورت پیش نویس شماره ۲۴۲ مرز بین المللی و کمیته آب ایالات امریکا و مکزیك تنظیم و مرحله اجرا گذارده شد.

طبق پیش نویس مزبور ایالات متحده موافقت نمود که ظرف تاریخ یکم ژانویه ۱۹۷۴ تا اول ژوئیه همان سال بعد از تصویب اعتبار لازم توسط کنگره برای تأسیس واحدهای شیرین سازی حجمی معادل ۱۶۷۸ میلیون متر مکعب که متوسط تمرکز سالانه املاح آن متجاوز از ۱۱۵ P.P.m نباشد با اختلاف سالانه ۳۰٪ بیش از آبیکه از رودخانه کلرادو و محل سد امپریال وارد میشود، در بالاست سد مورلس به مکزیك تحویل نماید. بمنظور رفع این مشکل، ایالات متحده تازمانیکه واحد شیرین سازی قسمتی از آب زهکشی Wellton Mohawk تأسیس نشده الزماً با جایگزین ساختن آب شیرین از بهره برداری کلیه تاسیسات شبکه صرف نظر مینماید. ابتدا از ذخیره بالادست رود، آبی با کیفیت بهتر بجزریان انداخته و با اولین کانال ۷۸ کیلومتر زهکشی نشده Coachella در کالیفرنیا جنوبی و کانال بتونی دیگر ترکیب مینماید. با این اوصاف مکزیك در حال حاضر پیش از آنکه واحد شیرین سازی بفعالیت پردازد عملاً از همان مقدار مقرر آب برخوردار است.

انتظار میرود که کانال جدید الاحداث Coachella از اتلاف ۱۶۳ میلیون متر مکعب آب که در حال حاضر بسبب تراوش و نفوذ در بستر از بین میرود جلوگیری نماید. قانون کنترل شوری آب حوزه رودخانه کلرادو جهت رفع مسئله شوری به ایالات متحده اجازه میدهد که بطور موقت مقداری آب معادل حجم آبیکه در اثر ساختمان و ترمیم زهکش کانال Coachella موضوع قرارداد شماره ۲۴۲ ذخیره میشود استفاده کند. دوره وقت بمجرد اتمام ساختمان زهکش کانال Coachella شروع و در نخستین سالیکه وزیر کشور اجازه بهره برداری آب رودخانه اصلی را به کالیفرنیا به مقادیر کمتر از احتیاج در موارد ذیل صادر خواهد کرد خاتمه مییابد. (۱) دوسسات کالیفرنیا شامل بخش پنجم قانون پروژو Boulder Canyon (صورت جلسه ۱۰۵۷) (۲) تأمین حقایبهای دولت فدرال در کالیفرنیا طبق تصویب نامه دیوان عالی کشور در آریزونا در مقابل کالیفرنیا (۳۴۰ - US - ۳۷۶) یعنی دولت فدرال ممکن است از آب ذخیره شده خواه بصورت تحویل بمکزیك و یا بعوض آب قرض شده تازمانیکه کالیفرنیا بدان احتیاج داشته باشد استفاده و بهره برداری کند. قرداد مزبور کشور ایالات متحده را متعهد به ادامه ساختمان زهکش فرعی Wellton - Mohawk تا خط مرزی بین المللی آریزونا - سونورا Arizona - Sonora میسازد و از آنجا بیعد ادامه آن با سرمایه گذاری امریکا تا ۵۹ کیلومتری سانتا کلاراسلو Santa Clara Slough در مکزیك و نزدیکی خلیج کالیفرنیا ازوظائف کشور مکزیك میباشد. کانال مزبور آب شور را از کارخانه شیرین سازی که در نزدیکی Yuma است حمل کرده و در زمانیکه واحد مذکور فعالیت نمیکند آب زهکشی اراضی شبکه Wellton - Mohawk را منتقل میکند. طول تمام زهکش از دره Wellton Mohawk تا سانتا کلاراسلو ۲۱۰ کیلومتر میباشد. یکی دیگر از منظورهای پروژه حفاظت و تبدیل پمپاژ است. هر یک از کشورهای طرف قرارداد موافقت کرده اند که در خاک خود و تا مرز پنج مایلی آریزونا - سونورا Arizona - Sonora در نزدیکی سن لوئی San Luis پمپاژ آبهای زیرزمینی را به ۱۹۷۴ میلیون متر مکعب در سال محدود سازند. با اجرای قرارداد، مکزیك میزان پمپاژ را در این منطقه گسترش نخواهد داد و ایالات متحده ممکن است طبق مقادیر تعیین شده پمپاژ آبهای زیرزمینی خود را افزایش دهد.

ایالات متحده موظف است مکزیك را در تأمین اعتبارات مالی برای احیا و بهبود وضع دره Mexicali Valley در منطقه ای که این کشور از آب کلرادو بهره برداری میکند مساعدت نماید. ایالات متحده که یکی بلاعوض که بر پایه

توافق متقابل تعیین شده و صرفاً بمنظور عمران واحیای دره Mexicli وحل مسئله شوری آب واحداث زهکشی بتونی است در اختیار آنکشور قرار خواهد داد. از طرفی دیگر مکزیك موافقت نموده که تمام آبهای زهکشی را که در پائین دست سد امپریال برودخانه میریزد و حجم سالانه آن ۱۷۳ میلیون مترمکعب تعیین شده در مرز در نزدیکی سن لوئی تحویل مکزیك نماید، بشرط آنکه تمرکز شوری آن از مقدار معمول بیشتر نباشد و آنرا بعنوان قسمتی از سهمیه ای که در پیمان ذکر شده بپذیرد. کنگره ایالات متحده تمهیدات پیش نویس قرارداد شماره ۲۴۲ را با وضع قانون عمومی ۳۲۰ - ۹۳ بنام قانون کنترل شوری آب حوزه رودخانه کلرادو بتصویب رسانده است. در ماده دوم قرارداد اجرای عملیات کنترل شوری آب در بالا دست سد امپریال پیش بینی و مقرر گردیده است. پرزیدنت نیکسون قانون مزبور را در تاریخ ۲۴ ژوئن ۱۹۷۴ امضا و در نیمه شب همان تاریخ ایالات متحده تحویل آب را با کیفیت منطبق با قرارداد شماره ۲۴۲ بکمزیك شروع نمود.

در حال حاضر از طریق کانال آبرسانی بتونی سالانه حجمی معادل ۲۶۴ میلیون مترمکعب آب از شبکه آبیاری وناحیه زهکشی Wellton Mohawak برودخانه کلرادو بپائین دست سد مورلس انتقال مییابد. از نقطه نظر اندازه تأسیساتی که برای شیرین سازی آن ساخته شده کوچک و هزینه عملیات پائین و مختصر است. چنانچه شبکه Wellton Mohawak کاهشی در حجم زه آبها اعمال کند مطلوب خواهد بود. طبق گزارشیکه اخیراً توسط یکی از واحدهای فنی کمیته تحت نظر راهنمائی کمیته مشاور در امور راندمان آبیاری ارائه شده امکان امر را بشبکه آبیاری وزهکشی Wellton - Mohawak میدهد که جریان زهکشی را بسالی ۲۱۶ میلیون مترمکعب کاهش دهد و تقلیل آن به ۱۸۵ میلیون مترمکعب در سال کاملاً معقول بنظر میآید. این کار رامیشود با محدود ساختن متوسط آبیاری منطقه به تقریباً ۲۶۳۰۰ هکتار بجای حد مجاز ۳۰۳۵۰ هکتار از طریق بهبود روشهای آبیاری در مزارع بوسیله برنامه تسریع خدمات پیشرفته مدیریت آبیاری و تطبیق محصولات (کشاورزی) با مصرف مفید آب و تأمین احتیاجات بر طرف سازی شوری حاصل از شستشوی اراضی و تلفیق هر دو برنامه انجام داد. عملیات بهسازی در مزارع را میتوان با اجرای روش آبیاری باقوه ثقل در سطحی معادل ۸۰۰۰ هکتار و یا تبدیل این روش به سیستم آبیاری بارانی (تحت فشار) در سطحی تقریبی ۱۶۲۰ هکتار از اراضی فلات شیب دار و نیز غرس اشجار مرکبات و ادامه استفاده محدود از آبیاری افشان جهت خزانه کاهو انجام داد. در حال حاضر دفتر عمران و نوسازی مشغول مطالعه و بررسی این برنامه میباشد و در این زمینه بخش حفاظت خاک اداره کشاورزی با همکاری اداره حفاظت منابع طبیعی Wellton - Mohawak اقداماتی در مورد ارشاد کشاورزان بمنظور بهبود روشهای آبیاری معمول میدارند.

هدفهای برنامه خدمات مدیریت آبیاری در شبکه آبیاری وزهکشی Wellton عبارت است از:

۱- مساعدت و ارشاد کشاورزان به حداکثر بهره گیری از فواید حاصل از کشاورزی آبیاری شده بمنظور بهبود کیفیت محصولات.

۲- آموزش تکنیسین و مروج خدمات مدیریت آبیاری برای فعالیت در برنامه های ارشادی و راهنمائی کشاورزان منطقه.

۳- کاربرد مؤثر آب و آبیاری و کاهش جریانه های برگشتی زهکشی به رودخانه کلرادو.

در حال حاضر چهار نفر تکنیسین از دفتر عمران و یک نفر از منطقه برای کمک در اجرای برنامه مزبور با استخدام درآمده اند. هر یک از تکنیسینها وظیفه ارشاد کشاورزان را به عهده داشته و مسئول حسن اجرای عملیات آبیاری ارضی و کنترل حجم آبی که جهت آبیاری و احتیاجات مربوط به بر طرف سازی املاح از سطح اراضی مورد احتیاج است میباشد. مأمورین عملیات مزبور را با استفاده از محاسبات کامپیوتری در زمینه آب و هوا، مرحله رشد محصول، خواص خاک و رطوبت آن انجام داده و هر هفته برای رسیدگی به شرایط رطوبت خاک از مزرعه بازدید بعمل آورده با تعیین تاریخ بعدی آبیاری و مقدار آبی که در هر یک از مزارع باید بکاد برده شود کشاورزان را راهنمائی مینمایند.

رودخانه گیلا Gila از نیو مکزیك وارد شرق ایالت آریزونا شده و پس از عبور از میان بخش جنوبی ایالت برودخانه کلرادو میوندد. بسبب بهره برداری از بالا دست قسمت سفلی رودخانه در محلیکه از میان شبکه زهکشی Wellton - Mohawk میگذرد غالباً خشک میباشد، لذا دوبار در ظرف ده سال گذشته سیلابهای رودخانه گیلا که

ناچار به تخلیه آن از سد Painted Rock واقع در بالای شبکه Wellton شده بودند پس از تغذیه مصنوعی سفره آب زیرزمینی دره Wellton مازاد آنرا برای شبکه پمپاژ نمودند. برای تقلیل این بار اضافی که شبکه تحمیل میشد قانون با سواپدید و نظر خواهی از سپاه مهندسين پوزير کشور اجازه میدهد که زمام امور مربوط پاراضی بالای سد Painted Rock را بمنظور ذخیره موقت سیلابها بدست گیرد، این سد کنترل سیلابها توسط سپاه مهندسين ساخته شده است. در خلال چندین سال گذشته اداره کنترل شوری آب وابسته بوزارت کشور که اکنون به اداره تحقیقات آب و تکنولوژی تغییر نام یافته اقدام به نصب و بهره برداری از کارخانه شیرین سازی آزمایشی بر تابل بروش اسمز معکوس در محل چاهها و در امتداد کانالهای دره Wellton Mohawk نموده است. امروز وسیله ای آزمایشی، که از تجارب حفاظت و نگهداری حوزه فعالیت مؤسسه بررسی آب و تکنولوژی ابداع شده جهت آزمایش اثر آب زهکش Wellton Mohawk بر محصولات آماده و همیا است و از وسیله مزبور در جمع آوری آمار آب زهکشی و سیستمهای تصفیه استفاده میشود. دفتر عمران منطقه ای و مؤسسه بررسی آب و تکنولوژی هم اکنون به بررسی و مطالعه گزارش طرح مقدماتی کارخانه که با پیمانکاری یکی از مؤسسات برجسته مهندسی معماری وزارت کشور طراحی شده است مشغول میباشد. گزارش ارائه شده پایه نهائی طرح کارخانه شیرین سازی آب خواهد بود.

محل کارخانه در سر بیج زهکش Wellton Mohawk در نزدیکی یوما Yuma در نظر گرفته شده و واحد مزبور نیز مانند سد هورور که در ۴۸۰ کیلومتری بالادست رود کلراد و ساخته شده در نوع خود بیسابقه و بینظر خواهد بود.

دفتر عمران منطقه ای در زمینه ساختمان سدهای عظیم و پروژه های آبیاری پیشگام بوده است. در سال ۱۹۲۸ هنگامیکه اجازه احداث سد هورور صادر شد سد Arrow rock که بر روی رود Boise ساخته شده بود ارتفاع آن از پی ۱۰۶ متر است بزرگترین سد جهان بحساب آورده میشد و قبل از اینکه سد هورور بحد اکثر ارتفاع خود یعنی ۲۲۱ متری برسد ساختمان سد Owyee واقع بر بستر رود Owybe به ارتفاع ۱۲۷ متری خاتمه یافت. با وجودیکه تاکنون سدهای بلند زیاد ساخته شده است سد هورور که ساختمان آن در سال ۱۹۳۵ با تمام رسید هنوز عنوان افتخار آمیز بلندترین سد جهان را حفظ کرده است.

در تکنیک شیرین سازی آب، واحدی که بدین منظور در زروراد فاس Foss Reservoir واقع در ایالت اکلاهما تأسیس گشته تا این تاریخ در نوع خود بزرگترین کارخانه شیرین سازی آب بحساب می آید ولی واحد عمرانی Wellton Mohawk سی و پنج بار بزرگتر از کارخانه Foss و دو مرتبه بزرگتر از انواع تاسیسات موجود شیرین سازی فعال آب در سرتاسر آمریکا خواهد بود و بدین اوصاف کارخانه Yuma با کارخانه های موجود بطور کلی از لحاظ اهمیت قابل مقایسه نیست. کارخانه های شیرین سازی آب با روش غشائی از ترکیب تعداد زیادی مدولهای Modules استاندارد ساخته میشوند و در صورتیکه این روش انتخاب شود آنوقت مشکلات دیگری چون لوله کشی، کنترل جریان، تأمین آلات و ابزار و تعویض قطعات و غیره پیش خواهد آمد. مسائل مذکور گرچه بظاهر آزار دهنده هستند لیکن لاینحل و غیر قابل علاج نمیشد. از کارخانه الکترو دیالیز Electrolysis جزیره سانی بل Island Beach Sanibel که قدرت بازدهی آن ۸۰ میلیون گالن در روز و کارخانه شیرین سازی آب به اسمز معکوس روتاندا Beach Rotunda که ۵۰ میلیون گالن است و نیز دستگاه آزمایشی شیرین سازی آب در یوما اطلاعات و آمار مفیدی تهیه شده است. هر دو روش الکترو دیالیز و اسمز معکوس از نظر تجارتي کاملاً دست یافتنی است و مطالعه بر روی آنها تحت رسیدگی است.

نتیجه حاصل از امتزاج و ترکیب دقیق این دو شیوه هنوز تعیین نشده و قطعیت نیافته است و این امر بستگی به قیمتهای پیشنهادی دریافت شده، قابلیت صنعتی و طرح نهائی کارخانه خواهد داشت. مطالعات مقدماتی روش کار را مشخص و ظاهر میسازد.

زهکش Wellton - Mohawk در سال حجمی بمقدار تقریبی ۲۱۶ میلیون متر مکعب با تمرکز املاحی (باقیمانده خشک) در حدود P. P. m ۳۱۰۰ در سال تخلیه میکند که صد و چهل و چهار هزار acro-foot آب آن بکارخانه وارد شده و شیرین میگردد. ظرفیت این کارخانه در روز ۱۰۰ میلیون گالن خواهد بود لیکن با احتساب

پارهای تعمیرات لازم و برای اینکه وقفه‌ای در تولید نر مال آن پیش نیاید به ۹۰ میلیون گالن در روز تعدیل خواهد شد و بازدهی آب شیرین آن با P. P. m به ۲۴۰ تا ۱۲۵ میلیون متر مکعب در سال خواهد رسید. آب شیرین شده با ۳۸ میلیون متر مکعب آب زهکشی فرعی بمنظور تهیه ۱۶۳ میلیون متر مکعب آب با کیفیت P. P. m ۹۱۰ ترکیب یافته از راه رودخانه کلرادو و به بالا دست سد مورلس انتقال مییابد و شوری آب مخلوط شده معادل آبهای رودی به سد امپریال در نخستین سال فعالیت کارخانه بسال ۱۹۸۱ خواهد بود.

آب فاضلاب کارخانه که مقدار آن ۵۳ میلیون متر مکعب در سال است از طریق زهکشی خروجی (فرعی) ۵۳ مایلی به سانتا کلاراسلو در خلیج مکزیک انتقال مییابد و شوری آن کمتر از ۱ شوری آب دریا است. و چنانچه از قرائن مشهود است انتظار نمیرود که اشکالی درزهینه شوری آب بین منطقه سانتا کلاراسلو و خلیج کالیفرنیا پیش آید. قانون کنترل شوری آب حوزه رود کلرادو و جایگزین ساختن آب دفع شده از کارخانه و شبکه زهکشی فرعی W. M. را از وظایف ملی بحساب آورده است و مطالعات مربوط باین مسئله تا سال ۱۹۸۰ تکمیل خواهد گردید. در این فاصله زمانی ۱۶۳ میلیون متر مکعب آب در سال بعنوان جایگزینی برای تأمین نیازهای ایالت کالیفرنیا اختصاص داده خواهد شد. این مقدار آب از طریق احداث یک کانال جدید با پوشش بتونی بجای ۴۹ کیلومتر ابتدای کانال Coachella و نتیجتاً جلوگیری از تلفات آب صرفه جوئی میشود.

چهل و پنج سال پیش، دفتر عمران منطقه‌ای با اقدام با احداث سد هوور فصل جدیدی را در ساختمان سدهای عظیم گشود. هم‌اکنون ما بدوره‌ای جدید گام مینهیم. برنامه کاهش شوری آب کلرادو و تنظیم شده و جهان مانند نظاره گر به ماشانشسته است. دفتر مزبور با قطعیت کامل معتقد است که نتایج حاصل از اجرای این طرح نه فقط برای مکزیک و ایالات متحده سودمند بوده بلکه میتواند برای تمام ملتها و اکثر نقاط جهان که با این تکنیک احتیاج دارند مفید و سرمشق باشد.

در حال حاضر دفتر عمران منطقه‌ای مشغول کرد آوری آمار حوزه و تهیه مطالعات اساسی وزیربنائی در محل کارخانه شیرین کردن آب شور و سرپرستی و اجرای بررسیها جهت ساختمان بخش جدید کانال Coachella و ادامه زهکش فرعی تا مرز آریزونا - سورنارا میباشد، علاوه بر این مذاکراتی در زمینه احداث کانال فرعی که از مرز بین المللی و خاک مکزیک به سانتا کلاراسلو ادامه مییابد در جریان است. اولین کار ساختمانی جایگزین ساختن تاسیسات فلزی فلووم (ناودان) دهانه اصلی زهکش با سیفون سیمانی است. قرارداد ساختمان آن در سال ۱۹۷۵ بمناقصه گذارده شده است. سایر کارهای مقرر در ماده یک قانون ظرف پنج سال آینده خواهد بود. تفکیک کل هزینه ۱۵۵۰۵۵۰۰۰۰ دلار در طرح موضوع ماده یک قانون بشرح زیر است:

۶۱/۱	میلیون دلار
۱۵/۳	«
۳/۱	«
۱۲/۵	«
۵	«
۲	«
۲۱/۵	«
۳۴	«

- هزینه کارخانه شیرین سازی آب شور
- زهکش فرعی
- سیفون
- کاهش جریان آب زهکش Wellton-Mohawk
- خرید اراضی محل مخزن سد Bainted rock
- مطالعه مربوط به جبران کمبود آب
- تعویض کانال Coachella
- و حفاظت آب زیر زمینی در امتداد مرز مکزیک

ایجاد آبیاری قطره ای در استان خوزستان

تهیه شده بوسیله مهندسین شرکت بین المللی هارزا

شیکاگو

خلاصه مقاله

جهت آبیاری باروهای پیشرفته روز در ناحیه خشک جنوب غرب کشور ایران سه طریق آبیاری خودکار سطحی، آبیاری بارانی و قطره ای مورد مطالعه و بررسی قرار گرفت تنها روشی که انتظار می رود با حداقل مصرف آب حداکثر استفاده را عاید کند توسعه متد آبیاری قطره ای است. نوشته هائیکه در این زمینه از نظر تان میگذرد تشریحی است از اقدامات انجام شده در مورد روش آبیاری قطره ای و مقایسه آن با سایر متدها که از سال ۱۹۷۵ شروع شده و تا اواخر ۱۹۷۶ یعنی شروع کنگره آبیاری وزه کشی در ایران ادامه داشته است. ضمناً جهت طرح و مشخصات فنی، انتخاب محصول و محل مناسب دلائل مربوطه توجیه شده اند. بخصوص شرحی در مورد استان خوزستان و سایر نقاط دنیا که آبیاری قطره ای در آن دایر است آمده است. در این مورد بعنوان مثال از تجربیات حاصله از دره مرکزی - Central Valley) و قسمت جنوبی ایالت کالیفرنیا امریکا استفاده گردیده است. علاوه بر آن عوامل فیزیکی، فنی، اقتصادی و فاکتورهای تشکیلاتی وزیر بنائی تشریح شده اند.

بطور خلاصه نتیجه گیری شده است که استفاده از روش آبیاری قطره ای در این منطقه مناسب بوده و موفقیت آن بستگی تام به طرح مناسب سیستم و پشتوانه عوامل تشکیلاتی و سازمانی صحیح خواهد داشت.

مقدمه

در فن مدرن آبیاری اراضی زیر کشت امروزه استفاده از آبیاری قطره ای بعنوان یک روش برتر بابازده بیشتر مورد توجه قرار گرفته است. این موضوع بخصوص در مناطق نیمه خشک دشت خوزستان که کمبود آب مسئله حاد است حائز اهمیت و در خور توجه است چه با استفاده از این روش میتوان مقدار بیشتری از زمینهای خشک را به زیر کشت برد.

عواملی که در ترغیب استفاده از این متد در ناحیه خوزستان و سایر نقاط ایران دل اساسی را بازی میکنند عبارتند از: استفاده از آبیکیه مقدار بیشتری در آن املاح محلول موجود بوده و مورد استفاده سایر متدهای آبیاری قرار بگیرد، ساختن وسائل پلاستیکی مربوطه بوسیله شرکتهای داخلی، بالا بردن میزان محصول در واحد سطح.

اساس روش آبیاری قطره ای

متد آبیاری قطره ای که نتیجه سالها فعالیت و کوشش در جهت بهتر کردن محصول با کنترل بیشتر آب مصرفی است از یک سیستم بسته تشکیل شده تا جریان آب را با شدت کم و دفعات متعدد در نقطه ای که آب وارد خاک میشود هدایت کند.

متد آبیاری قطره ای دارای اختصاصات ویژه ایست که رعایت نکاتی در ارتباط با آنها نتیجه مطلوب را باعث میگردد. این اختصاصات عبارتند از:

- ۱ - شدت جریان کند آب.
- ۲ - یک نواختی شدت جریان آب.

۳ - آب مستقیماً بداخل خاک هدایت میشود .

۴ - فقط قسمت محدودی از خاک سطحی تر میگردد .

۵ - فشار اسمزی در داخل خاک نسبتاً ثابت خواهد بود .

۶ - تنها آبیاری قسمت محدودی از خاک کافی است تا آب لازم و کافی را در اختیار محصول قرار دهد .

بطور کلی سیستم آبیاری قطره‌ای شامل : آب تحت فشار بوسیله پمپ یا سایر وسائل ، لوله‌های فرعی ، لوله‌های جانبی جهت هدایت جریان آب میباشد . ضمن اینکه وسائل تزریق کود ، سموم نباتی و حیوانی ، کنترول‌های آب ، فیلترهای مربوطه و دستگاههای تنظیم فشار نیز بآن اضافه میگردد .

لوله‌های اصلی و فرعی آب را به لوله‌های جانبی هدایت نموده و نازلها عمل کنترل و کم کردن و تبدیل فشار آب داخل لوله فرعی را نسبت به فشار جو انجام میدهند . با وجود آنکه جهت کنترل شدت جریان آب و وسائل مختلفی بوسیله سازندگان مربوطه ارائه شده است . مع الوصف باید اذعان داشت که هنوز تمام مسائل ذیربط بخوبی حل نگردیده است ولی هدف غائی استفاده از این روش در مؤسسات زراعی است تا نتیجتاً بازده قابل توجهی را در واحد سطح ارائه دهد جهت نیل باین هدف بایستی جریان آب ثابت و یکنواختی با دفعات معین بادر نظر گرفتن عوامل اقلیمی بوصول هدایت شود . از آنجائیکه در ساختمان نازلها تنوع بسیار بکار رفته است انتخاب مناسب‌ترین آنها حائز اهمیت است . بادر نظر گرفتن کندی جریان آب در داخل نازلها و منافذ ریز آنها تصفیه فیزیکی جهت جلوگیری از انسداد نازلها کاری است الزامی چه در غیر اینصورت استفاده از چنین متدی مواجه باشکست خواهد بود .

در ساختمان بعضی از این نازلها تغییرات مناسبی جهت شستشوی سالانه یا بطور خودکار ایجاد شده است که با تکرار باز و بسته شدن جریان آب داخل لوله انجام میگردد . وجود مواد زائد تغییر قطر مجرای آب را در داخل نازلها سبب شده و آنها را متعاقباً به قسمت کنترل هدایت میکند . هر نازل بطور خودکار و مداوم توسط قسمت کنترل که از تعبیه یک سری منفذ در یک پرده قابل انعطاف تشکیل یافته است شستشو میگردد . مواد زائد از منفذی بمنفذ دیگر با جریان فشار آب هدایت شده و بالاخره بخارج دفع میگردد .

حذف وسائل تصفیه فیزیکی و شستشوی نازلها بوسیله دست مستلزم بکارگماردن تعداد زیادی کارگر خواهد بود که عملی نبوده و فقط جهت تمویض لوله‌ها و نازلها بیکه بطور اتفاقی مسدود یا خراب میگردد میتوان از کارگر استفاده نمود .

۱ - انتخاب نوعیکه با قطع و وصل جریان آب عمل شستشوی نازلها انجام میگردد مناسب بوده تنها جهت جلوگیری از هدم یکنواختی آبیاری لازم است عمل قطع و وصل جریان آب مکرراً انجام گیرد در مواردیکه تصفیه آب کامل نیست لازم است نوع شستشوی مداوم (Continuous Flushing type) مورد استفاده قرار گیرد . جهت تصفیه چنین آبی از صفحاتیکه ۱۰ تا ۱۵ منفذ در سانتیمتر مربع دارند استفاده میگردد . موضوع دیگری که در طرح نازلها مورد توجه بسیار است جبران کم شدن فشار جریان آب میباشد چه در ابتدای امر در ساختمان یک سری از آنها از طریق جریان آب خطی (Laminar flow) که نسبت به تغییرات فشار جریان آب حساسیت نشان میداد استفاده شده بود ولی بعداً با استفاده از سیستم منفذی گردابی (Vortex) با قطر بیشتر منافذ حساسیت ناشی از تغییرات فشار را تعدیل داده است .

۲ - یک سری متنوع تری از این نازلها که از یک پرده قابل انعطاف بر روی یک کانال مخصوص تشکیل شده‌اند به طور خودکار تغییرات فشار را جبران مینمایند . این عمل با باز و بسته شدن مسیر کانال بوسیله پرده فوق‌الذکر انجام میگردد . آنچه مسلم است هیچیک از این نازلها کاملاً جبران تغییرات فشار را نکرده تنها تا حد زیادی در سطح ناهموار به یکنواختی آبیاری کمک میکنند .

۳ - از آنجاکه جریان ثابت آب از منفذ نازلها مورد توصیه بوده و ایده آل است انتخاب نازلهای سر کوتاه گردابی (Vortex) به نوع نازلهای خطی طویل رجحان داشته چه حرارت القا شده از گرمای خورشید در طول نازلهای خطی سبب تغییر غلظت آب گشته و این خود جریان آب را متناسباً متغیر میسازد . با انتخاب نازلهای گردابی گرچه بطور کلی نسبت بحل مسئله آبیاری یک نواخت اقدام نشده ولی از شدت آن کاسته است .

منحصر کردن وسائل تصفیه آب تأثیر بسزائی در ساده کردن طراحی دستگاه و کم کردن مقدار آب مصرفی خواهد داشت ضمن اینکه جبران تغییرات فشار نیز موجب صرفه جوئی در هزینه کلی طرح خواهد گردید .
ضمناً آنچه در منطقه خوزستان در خور توجه است حرارت ۵۰ درجه یا بیشتر محیط است بخصوص هنگامی که تأثیر سوء اشعه مستقیم خورشید را نیز روی لوله های پلاستیکی مربوطه در نظر بگیریم .

مشخصات سیستم آبیاری قطره ای

سیستم آبیاری قطره ای در ارتباط با احتیاجات حصول، شرایط محیط، خواص خاک عوامل آب و هوایی و نوع آب مصرفی دارای اختصاصات زیر است:

- ۱ - صرفه جوئی در مقدار آب مصرفی نسبت به آبیاری سطحی و بارانی
- ۲ - امکان استفاده از آب جهت آبیاری با املاح محلول بیشتر از آنچه در آبیاری سطحی یا بارانی بکار میرود .
- ۳ - ازدیاد میزان محصول در اراضی با خاک زراعی کم عمق و یا کنجایش ذخیره آب ناچیز
- ۴ - بالا بردن میزان محصول با کنترل فشار اسمزی موجود بین سیستم آب و خاک
- ۵ - امکان آبیاری تپه ماهورها بدون تسطیح آنها
- ۶ - امکان آبیاری خاکهای که قابلیت نفوذ کم دارند
- ۷ - امکان تداخل عملیات زراعی داشت و آبیاری که متناً انجام گیرد
- ۸ - تزریق کود از ته قابل کنترل بوده ضمن اینکه درست در قسمتی از خاک که ریشه وجود دارد وارد شده و راندمان خوبی را موجب میگردد .

انسداد نازلها

انسداد نازلها که نتیجه کامل نبودن عمل تصفیه آب و یا عدم تناسب در طراحی قسمت فیلتر است مسئله مهمی را در آبیاری قطره ای مطرح میسازد. در عمل تصفیه باید دقت شود که اجسام زائد معلق که قطری بیشتر از منافذ دارند فیلتر شده از مسیر جریان آب برکنار شوند. جهت جلوگیری از انسداد لوله ها بوسیله نشوونمای موجودات ذره بینی بخصوص در لوله هایی که نور از آنها عبور مینماید از تزریق گاز کلر استفاده میگردد. ضمناً بعضی از مواد شیمیائی مصرفی نیز بعنوان ماده غذایی مورد استفاده آنها قرار میگردد. جهت کنترل و مبارزه با این میکروبها نیز از تزریق کلر، طراحی مناسب و مملو نگاه داشتن سیستم از آب می توان استفاده کرد .

در نتیجه تغییر فشار CO_2 و حرارت بیکر بنات های محلول به کربنات ها مبدل شده و ته نشست آنها سیب بسته شدن منافذ نازلها میگردد. در مورد اضافه کردن کودهای شیمیائی بخصوص کود های فسفات ه باید دقت شود که با مواد محلول در آب رسوباتی در داخل سیستم بوجود نیارد ضمن اینکه پس از تزریق کودهای از ته حتماً تمامی مسیر بایستی شستشو داده شود .

در ساختمان يك سیستم آبیاری قطره ای باید دقت کافی مبذول طراحی و ساختمان دستگاه تصفیه گردد تا از ورود اجسام خارجی بداخل لوله ها و نازلها که عامل بسته شدن آنها بوده و تولید زحمت بسیار مینماید جلوگیری بعمل آید. شکستن لوله ها نیز عامل مهم کم شدن فشار آب و ورود خاک و اجسام خارجی بداخل سیستم بوده و فیلترهایی که در داخل دستگاه و بخصوص ابتدای هر لوله فرعی قرار میگردد برای تمیز کردن کامل آب از این مورد استفاده قرار میگردد .

ته نشست مواد نمکی محلول

بطور کلی در آب آبیاری مقداری مواد معدنی بصورت محلول وجود دارد که پس از ورود در اثر تبخیر آب بر روی خاک حوالی ریشه دیده میشود. چنانچه این نمکها بوسیله آب باقیمانده اضافی از محیط ریشه دور نشود توسط خاصیت لوله های شعریه در پیرامون مرز خشک و تر خاک جمع و با نزول باران بداخل ریشه نفوذ نموده تولید زحمت مینماید .

آبیاری قطره‌ای و محصولات مناسب آن

بطور کلی در صورت اغماض مسائل اقتصادی کلیه محصولات را می‌توان با این وسیله آبیاری کرد ولی بطور معمول در مورد درختان میوه، انگور، سبزیجات گوناگون بکار رفته است ضمن اینکه در ایالت هاوایی مقدار زیادی از مزارع نیشکر نیز بوسیله این متد آبیاری میشود.

در زمینه آبیاری درختان میوه استفاده از این متد بسیار مناسب بوده و نسبت به سایر متدهای معمول ارجحیت داشته است چه علاوه بر صرفه‌جویی در مورد تعداد کارگر لازم از برخورد عملیات زراعی و آبیاری جلوگیری شده و توأماً قابل اجرا میباشد. جهت درختان میوه علاوه بر این از یک سیستم باغبانی دائمی و ثابت می‌توان استفاده نمود.

در زمینه آبیاری سبزیجات نازل‌های مناسب این زراعت بکار برده میشود که عبارت از لوله‌ای بادیواره کم ضخامت بوده و در طول آن منافذی بعنوان نازل تعبیه گردیده است در چنین سیستمی چنانچه از لوله‌های دولایه استفاده شده باشد بخوبی با اختصاصات خاصه این محصول وفق میدهد. در یکی از لوله‌ها جریان مداوم آب برقرار بوده و توسط منافذ محدود بولوله دیگری که در امتداد آن واقع است ارتباط مییابد سپس آب از منافذی که دارای فاصله‌های مساوی است بخارج تراش مینماید. این فواصل را می‌توان مناسب بانوع محصول در لوله طراحی نمود. لوله‌ها از لایه‌های پلاستیکی بسیار نازکی ساخته شده است مع الوصف استقامت فشار کم جریان آب را برای یک دوره یکساله تا برداشت محصول دارا میباشد جهت آبیاری محصولات دوساله یا چندساله از لوله‌هایی با جنس ضخیم‌تر و مرغوب‌تری می‌توان استفاده نمود.

محصولاتی که ممکن است بوسیله روش آبیاری قطره‌ای در خوزستان آبیاری شوند عبارتند از: مرکبات، درختان میوه، انگور، انار.

در حال حاضر با توجه به مزارع نمونه واقع در صفی‌آباد و کشت و صنعت‌های مجاور در زمینه درختان مرکبات بخصوص گریپ فورت و ولیمو که با متد جوی و پشته آبیاری میشوند نتایج رضایت‌بخشی بدست آمده است. آنچه مسلم است در سه ماه تابستان گرمای شدید این منطقه تأثیر سوئی روی کلیه درختان میوه داشته و حتی باعث عدم رسیدگی هلوهای دیررس این ناحیه میگردد. تنها درختانی که بمقیاس وسیع آبیاری شده و در اراضی زیر کشت ینجه یا لوبیا قرار دارند کمتر دچار عوارض ناشی از گرمای شدید میگرددند. چنانچه درختان کوچک توأماً با پوشش سبز گیاهی مانند ینجه و لوبیا کشت شده و جهت آبیاری آنها از روش آبیاری قطره‌ای استفاده گردد همواره امکان تحت تأثیر قرار گرفتن این درختچه‌ها بوسیله پوشش سبز گیاهی بوده است ولی با در نظر گرفتن سودسرها پوشش سبز گیاهی بهیچوجه مسئله مهمی را مطرح نمیسازد.

طرح آبیاری قطره‌ای در مزرعه نمونه خوزستان

با در نظر گرفتن اهمیتیکه آبیاری قطره‌ای در منطقه مورد بحث دارد سازمان آب و برق خوزستان بر آن است که با اجرای طرح نمونه موجبات معرفی بیشتر آنرا در منطقه گنوند بوجود آورد هدفهای طرح نمونه در مورد روش آبیاری قطره‌ای شامل قسمتهای ذیل اند:

- ۱ - اسنفاده از روش آبیاری قطره‌ای در منطقه خوزستان با شرایط اقلیمی خاص خود عملی است.
- ۲ - بدست آوردن اطلاعات فنی، کشاورزی، اقتصادی در زمینه مقایسه آبیاری قطره‌ای با آبیاری بارانی و سطحی
- ۳ - اقدامات پژوهشی در مورد محصولات واریته‌هاییکه آبیاری آنها باروش آبیاری قطره‌ای امکان پذیر است.
- ۴ - تحقیق و آزمایش در زمینه وسائل و نحوه اجرای آبیاری قطره‌ای مانند نازلها و طریقه فیلتر کردن آب مورد استفاده.

بهره‌برداری از طرح نمونه

از آنجا که هدف کلی این طرح معرفی سیستم آبیاری قطره‌ای به ساکنان منطقه میباشد لذا اجرای بهره‌برداری از آن نیز بایستی بخوبی روشنگر ایده‌های آموزشی موضوع باشد. اطلاعاتیکه از این طرح در دوره بهره‌گیری بدست میآید بایستی به بهترین وجه در اختیار بازدیدکنندگان قرار گیرد. این اطلاعات شامل قسمتهای زیر خواهند بود،

۱ - اطلاعات مربوط به محصولات زیر کشت مثل: خواص و اریته‌ها، اختصاصات کاشت، دفع آفات، مقدار کود مصرفی، مقدار محصول از نظر کمی و وضعیت کیفی، تاریخ رسیدگی و درو

۲ - اطلاعات فنی مربوطه شامل: وسائل مختلف مورد استفاده، یکنواختی آبیاری، نگهداری آمار و وسائلی که راندمان خوبی نداشته و بیش از حد معمول دچار خرابی میشوند، نوع و علت خرابی آنها، آمار تعداد کارگر لازم جهت قسمتهای مختلف، وثبت هزینه‌های بهره‌برداری خواهد بود. ضمناً لازم است در تهیه یک برنامه جامع مناسب که محتوی نکات مذکور فوق باشد اقدام گردد. در تنظیم این برنامه بویژه جهت مطالعه اثر گرما بر روی محصولات و وسائل مورد استفاده نیز پیش‌بینی‌های لازم بعمل آید، ضمن اینکه جهت حداکثر استفاده از امکانات موجود هماهنگی کار این مرکز با ایستگاه تحقیقاتی صفی‌آباد لازم بنظر میرسد.

از آنجا که این طرح در ناحیه گنوند اطلاعات فنی کسب شده را در اختیار ساکنان محل قرار میدهد و انعکاس چنین اطلاعاتی که هماهنگی سیاست دولت بوده در توسعه و بهبود وضع کشاورزی منطقه تأثیر بسزایی خواهد نمود. با اجرای آنچه در بالا گذشت و استفاده منظم از اطلاعات کسب شده در زمینه آزمایش وسائل مربوطه و نتایج حاصله از دوباره کاری در سایر قسمتها جلوگیری شده و ساختمان و نصب دستگاهها حتی المقدور برابر موازین اقتصادی پی‌ریزی خواهد شد.

انتخاب سیستم مناسب جهت استفاده در استان خوزستان

در انتخاب سیستم مناسب جهت اجرای طرح آبیاری قطره‌ای در این خطه لازم است وسائل در حال توسعه موجود و شرایط اختصاصی منطقه خوزستان را در نظر گرفت.

آنچه در منطقه خوزستان بعنوان شرایط اختصاصی قابل ذکر است عبارتند از:

- ۱ - درجه حرارت شدید
- ۲ - وجود مواد معلق در آب
- ۳ - بدمسافت بین فرورونده و مسائل و همچنین مسئله تعمیر آنها
- ۴ - استفاده از کارگر بدون تجربه
- ۵ - اختلافات درجه حرارت
- ۶ - آملاح محلول مثل کلسیم و منیزیم

گرمای تابستان ناحیه خوزستان شاید بیشتر از نقاطی است که تاکنون آبیاری قطره‌ای در آن دائر شده است بخصوص اینکه بعلا موقعت کویری منطقه اختلاف درجه حرارت شب و روز نیز بسیار است. ضمناً بیشتر مواد معلق در آب رودخانه کارون بسیار ریز بوده و چون بوسیله فیلتر گرفته نمیشوند سبب رسوباتی در داخل لوله‌های فرعی میگردد.

لذا شستشوی مستمر با آب و اسید جهت جلوگیری از انسداد لوله‌ها امری است الزامی بخصوص آنکه ترکیبات کربنات کلسیم و منیزیم نیز رسوباتی در محل نازلها که آب بر راحتی تبخیر میشود بجا میگذارند. جهت جلوگیری از تبخیر زیاد در ناحیه نازلها بایستی حتی المقدور نکات فنی لازم را در طراحی آنها رعایت نمود.

جهت جلوگیری از قطع آبیاری و عواقب ناشی از آن بایستی وسائل یدکی بجد وفور در محل موجود باشد تا در صورت احتیاج سرعت تعویض شده و سیستم مورد بهره‌برداری مجدد قرار گیرد. ضمناً لازم است در طراحی سیستم پیش‌بینی‌های لازم شده باشد تا در صورت لزوم تعمیرات سرعت انجام گرفته و در نواحی سرد حجم بیشتری از خاک را خیس نماید. جهت مقابله با خساراتی که کارگر بدون تجربه ممکن است وارد آورد لازم است دستگاه پنجوی طراحی شده باشد که اداره آن بوسیله تعداد معدودی کارگر مجرب انجام گیرد. اختصاصات طراحی یک سیستم آبرسانی قطره‌ای در منطقه خوزستان با وضع اقلیمی خاص خود مستلزم در برداشتن نکات مشروحه فوق بوده مضافاً اینکه تحت شرایط عادی نیز بتواند مورد استفاده قرار گیرد. بر اساس تجربیات حاصله از مناطق مختلف سیستم بایستی با شرایط مشروحه زیر وفق داده شده و از اطلاعات پژوهشی بدست آمده از این منطقه در طول زمان بهره‌برداری در زمینه بهبود کاربرد دستگاه استفاده شود.

۱ - قسمت‌های اصلی شامل :

تلمبه - که بایستی با فشاری معادل $2 \text{ cm} - 2 / 5 \text{ kg} - \text{PSI} (35)$ آبر را در محل پمپاژ بجریان انداخته تا آب کافی و یکنواخت از محل نازلها بخارج تراوش نماید .
وسائل تزریق - جهت تزریق گاز کلر و یا محلول هیپوکلریت لازم است رعایت این نکته بشود که حدود 20 PPM کلر همواره در دستگاه در حال گردش باشد در مورد تزریق کود نیز مقدار از 12 PPM برای تمام مدت آبیاری و 40 PPM برای مدت ۸ ساعت منظور میگردد . تزریق سایر مواد شیمیائی مورد استفاده کشاورزی را نیز میتوان در مواقع لازم در سیستم انجام داد .
تصفیه - دستگاههای تصفیه مورد لزوم عموماً تشکیل شده اند از صفحاتی که 10 تا 15 منفذ در سانتیمتر مربع داشته و دارای ظرفیت لازم باشند در مورد سبزیجات از مجموعه فیلتر شنی با صفحات متخلخل که 75 منفذ در سانتیمتر مربع دارند استفاده میگردد .

۲ - طرح فنی

دستگاه از نظر هیدرولیکی بایستی به نحوی طرح شده باشد که در محل نازلها حداقل 85 درصد ضریب یک نواختی قابل ملاحظه باشد .

۳ - مسئله شستشوی سیستم

نازلها بایستی مرتباً و بطور خودکار با فشار آب لارم شستشو داده شوند این مسئله بخصوص در مورد درختان و محصولات نظیر انگور و سبزیکاری حائز اهمیت است .

۴ - فواصل نازلها

فواصل نازلها در آبیاری قطره ای به نحوی طراحی میگردد که با در نظر گرفتن حداکثر رشد گیاه و محصول زیر کشت بیش از 50 درصد از حجم خاک را تر نماید .

۵ - جریان آب

شدت جریان آب از نازلها بایستی به نحوی باشد که مستقیماً بداخل خاک نفوذ کرده و بصورت مرداب روی زمین مشاهده نگردد .

۶ - وضعیت دستگاه

تمام لوله های اصلی و فرعی بایستی در زیر خاک قرار گرفته و فقط نازلها روی زمین قرار گیرند .

۷ - استفاده از کارگر

در طرح سیستم آبیاری قطره ای لازم است امکان شستشوی تمام خطوط بوسیله کارگر در نظر گرفته شده باشد .

امکان استفاده در مناطق مخصوص

منطقه شادگان که در حال حاضر زیر کشت درختان خرما است جهت پیاده کردن سیستم آبیاری قطره ای ناحیه بسیار مناسبی بنظر میرسد. این منطقه با آب بسیار سنگین خود که حدود 1000 تا 2000 PPM مواد محلول دارد ضمن اینکه وضع نامناسب زهکشی منطقه که در اثر شوری آب رودخانه مارون بوجود آمده موقعیت خوبی را جهت استفاده از کاربرد آبیاری قطره ای بوجود آورده است . آنچه مسلم است آبیاری قطره ای در مورد نخیلات در سایر نقاط موفقیت آمیز بوده و تنها مسئله اساسی تعیین مرز حساسیت نخل نسبت به غلظت نمک محلول در آب مورد استفاده میباشد تا بدینوسیله رطوبت خاک در حدی قرار گیرد که به مرز حساسیت نرسیده و گیاه بتواند با سانی آب مورد لزوم را جذب نماید .
علاوه بر آنچه گذشت در قسمت پائین دست رودخانه کارون نیز مناطق مناسبی وجود دارد که بوسیله این روش با آب سنگین تر مورد بهره برداری قرار گیرند .

تجزیه و تحلیل اقتصادی

گرچه روش آبیاری قطره ای در مورد سبزیجات کمتر طرف توجه بوده است ولی بر اساس مطالعات اولیه استفاده این روش در زمینه مرکبات با مقایسه با آبیاری بارانی و سطحی شایان توجه است. در مناطق مختلف نتایج حاصله متفاوت

بوده و لازم است مزارع نمونه جدید به تحقیق در مورد محصولات مختلف بپردازند .

عوامل زیربنایی

موقیقت آبیاری قطره‌ای در ایران همانند سایر جاها بستگی مستقیم به وضعیت عوامل زیربنایی آن دارد چه تجزیه و تحلیل این عوامل و نتیجتاً امکان استفاده آن در سطح وسیع حساسیت بیشتری را نسبت به مسائل فیزیکی مطرح میسازد . در این زمینه پنج مورد بقرار ذیل تحت بررسی قرار میگیرد :

- ۱ - نصب وسائل و تجهیزات بوسیله متخصص فنی
- ۲ - انجام پژوهش‌های لازم در مورد انتخاب وسائل و تجهیزات، و انتخاب محصول، این تحقیقات ممکن است بوسیله مؤسسات دولتی یا خصوصی اجرا گردد .
- ۳ - ترویج نتایج حاصله از پژوهش‌های مربوطه که لازم است توسط مؤسسات خصوصی یا دولتی بزارع منتقل شده بمرور اجرا درآید .
- ۴ - تهیه بازار فروش چه در داخل و یا خارج مملکت جهت حداکثر استفاده از محصولاتیکه بوسیله زارع تهیه میشود .
- ۵ - سازمان بهره‌برداری و تعمیرات که ضامن ادامه کار سیستم بوده و بایستی باجدیت بکار ادامه دهند .

روش شناسی علمی در مورد تحقیقات و کاربرد آبیاری بارانی و قطره‌ای

جمشید خیرایی

استاد یار علوم آبیاری دانشگاه تهران

بمناسبت تشکیل سمینار آبیاری بارانی و قطره‌ای، که در روزهای ۲۵ و ۲۶ خرداد ماه ۲۵۳۵ در دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران تشکیل شد، بار دیگر مقوله دیرینه، درباره مقایسه روشهای آبیاری پیش کشیده شد. سالیان دراز است که جدل علمی بر سر مقایسه روشهای مختلف آبیاری (بخصوص بارانی و نشتی) در گرفته است، و اینک نوبت مقایسه آبیاری بارانی و قطره‌ای است. از دیدگاه روش شناسی علمی، میتوان تأکید نمود که چنین مقایسه‌هایی، و طرح و بسط آن ناصواب است چرا که، بمصادق «هر کسی را بهر کاری ساختند»، هر روشی در شرایطی بهترین است، و انتخاب صحیح هر روش، متناسب با شرایط، کارا هل فن است و کار دشواری است. هر يك از روشهای مدون (كلاسیك) آبیاری. دارای مختصات فنی و اقتصادی، و مشخصات خاصه خود میباشد لذا مقایسه روشهایی که، اساس نظری و نحوه عمل (مکانیزم) آنها باهم متفاوت است، نمی‌تواند بجای و بمورد باشد. بخصوص که در این مقایسه‌ها، اکثراً این توهم پیش می‌آید که باید نتیجه بررسیها منجر به منسوخ کردن يك روش، و به کرسی نشاندن روش دیگر باشد. در این مورد در سمینارها و مراجع علمی، مجادله‌ها و محاوراتی در گرفته است که نویسنده شاهد و ناظر آن بوده است. در سمینار آخری نیز چنین بوده است و انگیزه نگارش این مقاله نیز همین است. در مورد هر يك از روشهای آبیاری بارانی و قطره‌ای (که بمنوان جدیدترین روشها مورد توجه خاص قرار گرفته‌اند)، لازم است موضوع در دو زمینه تحقیقات و اجرائیات (کاربرد)، و همچنین در شرایط ایران و در شرایط جهانی، مورد بحث قرار بگیرد.

۱ - آبیاری قطره‌ای

در سال ۱۹۷۵ توصیف و اساس نظری زیر، در ارتباط با بررسیهای آبیاری قطره‌ای در روی مدل آزمایشگاهی بوسیله نویسنده، به ایستگاه علوم خاک آوینیون، و در ۱۹۷۶ به مجله بین‌المللی آبیاری و زهکشی پیشنهاد گردید :

آبیاری قطره‌ای روشی است که در آن توزیع آب در خاک، باد و وجه مشخصه خاص، از کلیه روشهای کلاسیک متمایز میگردد :

الف ؛ در کلیه روشهای آبیاری، خاک در حین آبیاری به رطوبت اشباع و نیم اشباع رسیده، و شرایط مناسب برای ریشه گیاه، از نظر آب و از نظر هوا، در فاصله بین دو آبیاری (و پس از جریان آب ثقلی)، فراهم میگردد. در صورتیکه در آبیاری قطره‌ای، اساس کار بر این است که رطوبت خاک در عمق توسعه ریشه‌ها، در تمام دوران رشد و در حین آبیاری، در حد مطلوب (حدود ظرفیت نگهداری) نگاهداری شود (*)

(*) با اینکه معلومات و امکانات کنونی ما ایجاد چنین شرایطی را، بطور کامل، امکان‌پذیر نمی‌سازد ولی چنین برداشتی از این روش، آینده را در جهت نیل به این هدف غائی ترغیب و تجهیز مینماید. در حال حاضر تداوم کار قطره چکانها باعث گسترش و پیشروی منطقه نیمه اشباع میگردد، و لاجرم، منطقه ریشه‌ها در بر میگردد. در اینموقع آبیاری متوقف شده و شرایط، جهت جریان آب، تحت نیروی ثقلی، و شروع مجدد آبیاری آماده میشود لذا آبیاری بطور متناوب انجام میگردد.

علت این امر اینست که در کلیه روشهای آبیاری، آب بطور عمده تحت نیروی ثقل، در خاک جریان می‌یابد در صورتیکه در آبیاری قطره‌ای، اصل بر این است که آب، بطور عمده در اثر نیروی مکش خاک توزیع گردد.

ب: در تمام روشهای آبیاری سطح تماس فاز اشباع، و یا نیمه اشباع خاک، با قسمت‌های دیگر مسطح و افقی است که در عمقی از خاک قرار دارد، و آب در یک جهت (در جهت ثقل) گسترش می‌یابد. در صورتیکه در مورد آبیاری قطره‌ای این سطح مستوی است (*). محیط نیم اشباع، در محل قطر چکانها تشکیل شده، و آب، در تمام جهات توزیع می‌گردد (توزیع سه بعدی). بر اساس چنین وجوه تمایز، و چنان مکانیزم و برداشتی از اصل نظری روش، می‌توان کلیه کارهای اجرائی، بخصوص کارهای تحقیقاتی را از سطح مطالعات آزمایشگاهی بر روی مدل تاسطح مزرعه، از نظر روش‌شناسی علمی، طرح‌ریزی کرد. از مقوله بالا می‌توان دو نتیجه گیری مهم را بدست آورد:

الف - در حال حاضر و در شرایط کنونی، روش آبیاری قطره‌ای بخوبی شناخته شده نیست و مجهولات زیادی در این مورد وجود دارد.

تحقیقات مربوطه، باید در مراکز تحقیقاتی صلاحیت‌دار در سطح جهانی، دنبال گردد. این تحقیقات باید به چند اصل استوار باشد:

اولاً: لازم است در قوانین مربوط به توزیع آب و نیروی ماتریک در خاک، و اصول رابطه آب و خاک (که رهنمون ما در کلیه روشهای آبیاری است) در جهت حل معضلات، و جوابگویی به سئوالات طرح شده در آبیاری قطره‌ای تجدید نظر بعمل آید. نیروی مکش ریشه‌ها بعنوان یکی از عوامل توزیع آب، باید از دیدگاه جدیدی مطرح گردد. همچنین مفاهیم زراعی، بخصوص تهیه زمین در ارتباط با ایجاد خلل و فرج خیلی درشت، و تأثیر آن در جایجایی آب در اثر نیروی مکش، چه بسا، باید دگرگون گردد.

ثانیاً: لازمست بر روی کارهای آزمایشگاهی در روی مدل تأکید گردد تا قوانین و مکانیزم خاص این روش، در شرایط مختلف؛ از نظر جنس خاک، تخلخل‌های مختلف، و در ارتباط با فعالیت ریشه، از یکطرف و بدها و مقادیر مختلف آب و زمانهای متفاوت آبیاری از طرف دیگر، مورد بررسی دقیق قرار بگیرد.

ثالثاً: لازمست نتایج بدست آمده از تحقیقات آزمایشگاهی، به تدریج و به موازات آن، در روی زمین و در مزرعه، مورد بررسی قرار گرفته و میزان صحت آنها در طبیعت و در سطوح بزرگ واری شود.

رابعاً: لازمست بر اساس شناخت‌هایی که تا کنون بعمل آمده است، این روش آبیاری، در شرایط مختلف، بخصوص از نظر مسائل فنی (نوع تأسیسات آبیاری قطره‌ای) و خاکهای مختلف، و همچنین جهات کیفی و کمی جبهه رطوبی؛ مورد بررسی قرار بگیرد و کلیه نتایج بدست آمده، نه بعنوان نتایج استوار و نهائی آکادمیک، بلکه بعنوان قراین و شواهد، و در حیثه مشاهدات و تجربیات، یادداشت و گزارش شود.

با توجه به مفاهیم بالا، ایران میتواند در زمینه تحقیقات آبیاری، با توجه به اصل چهارم اقدام نموده و مشارکت مؤثری در این امر داشته است.

بر اساس این روش‌شناسی علمی است که کلیه فعالیت‌های تحقیقاتی دانشگاهها و موسسه خاکشناسی و حاصلخیزی خاک و اداره کل مهندسی زراعی و سایر دستگاهها، در واحدها و مزارع تحقیقاتی، قابل توجه است. اگر از نظر گاه آکادمیک نواقصی در کار تحقیقاتی این مراکز وجود دارد دلیل آن غیر از پاره‌ای اشکالات اداری و فنی (که به کلیه کارهای تحقیقاتی ایران سایه افکنده است) به دلیل ابهاماتی است که امروزه، در طبیعت و ذات روش آبیاری قطره‌ای مطرح است. در ایران ادامه چنین تحقیقاتی در سطوح کوچک، ولی در نقاط و شرایط هر چه بیشتر و متنوعتر، قابل توصیه است. کشورهایی که جهت انجام تحقیقات بسیج و تجهیز شده‌اند، میتواند پژوهش‌هایی را که هدفهای آن در اصل چهارم آمده است، در سطوح گسترده - تری (چندین هزار تا چندین ده هزار هکتار) انجام بدهند.

در شرایط کنونی، برای این کشورها، توسعه محتاطانه این روش میسر است و به گونه‌ای تلفیق «امور کاربردی و

(* در صورتیکه توزیع آب فقط در اثر نیروی مکش خاک صورت بگیرد، و عامل تبخیر از سطح خاک در کار نباشد)، فرم سطح و جبهه رطوبی نیم کره کامل خواهد بود.

تحقیقات، به حساب می آید. به همین جهت تاکنون نتایج بسیار ثمر بخشی، در نقاط مختلف دنیا، از اینگونه « کاربرد در روش توأم با تحقیقات، (اعم از جنبه های مثبت و یا منفی)، بدست آمده است.

ب: آبیاری قطره ای، بخصوص به گونه ای که تعریف گردید، علاوه بر بالا بردن بی معارض راندمان آبیاری و صرفه جوئی کامل در آب، دارای چنان خصوصیات و ارزشهای بالفعل و بالقوه ایست که می تواند امید بزرگی برای آینده و برای حل بسیاری از مشکلات آبیاری، و برای پاسخگویی به بسیاری از سئوالات و مجهولات با حساب آید:

— کنترل رطوبت، در عمق توسعه ریشه ها و در حد ظرفیت نگهداری، و قرار دادن دائم و کامل آب و هوادر اختیار گیاه، میتواند دیگر گونه های شکر فی در کمیت و کیفیت محصول ایجاد نماید.

امروزه آثار و شواهد زیادی در دست است که بالا رفتن راندمان محصول و رشد بیشتر و سریعتر گیاهان، در سالهای اول را، میتوان به این خصوصیت نسبت داد.

— «تبخیر و تفرق پتانسیل»، اندازه گیری ها و بر آورد آن از راههای مختلف، با وجود تلاشهای عظیمی که صورت گرفته است، در مرحله کاربرد در مزرعه، با ابهامات و دشواریها و نارسائیهای همراه بوده و هیچگاه جنبه های عینی آن به کار گرفته نشده و پیاده نگردیده است.

روش آبیاری قطره ای، رشد و تکامل جهات فنی و اگر تکنیکی آن، می تواند مفاهیم بسیار بفرنج «تبخیر و تفرق پتانسیل» را در سطح مزرعه رنگ و جلوه ای تازه دهد و معلومات بسیار ارزنده ای در سطح واحدهای زراعی و در طبیعت، در اختیار ما بگذارد.

— امکان تغذیه بموقع و باندازه گیاه بوسیله انواع مواد حاصلخیز کننده، یکی از حاسن عمده آبیاری قطره ایست و آثار آن به ثبوت رسیده است. ولی بنظر میرسد که این موضوع از اهمیت باز هم بیشتری برخوردار است. بطوریکه احتمالاً بتوان، با رژیم های مختلف تغذیه نباتی، نتایج فوق العاده ارزنده ای را، چه از نظر بالا بودن راندمان و کیفیت محصول و چه از نظر پاره ای ملاحظات فیزیولوژی گیاهی بدست آورد و نتایجی را که در این زمینه، وطی سالیان دراز بدست آمده (ولی هیچگاه در مزرعه قابل کنترل و تحقیق و کاربرد دقیق نبوده است)، به کلی دیگرگون نمود.

— در روش آبیاری قطره ای، مطالعه نیاز آبی گیاه و نیاز گیاه به مواد مغذی بطور دقیق تری امکان پذیر بوده، و از طرفی می توان نتایج آزمایشگاهی را در این مورد (از قبیل مطالعات لیسیمتری و کشت و آزمایشات گلدانی) با دقت و صحت بیشتری، در مزرعه پیاده نمود. توجه به این خصلت از آبیاری قطره ای نیز می تواند در آینده بسیار نوید بخش باشد. با توجه به نکات بالا میتوان چنین نتیجه گرفت، که کارهای تحقیقاتی در مورد این روش، در آغاز راه است و جا دارد که بخش مهمی از بررسیها، در مراکز بزرگ تحقیقاتی دنیا، به این امر تخصیص یابد. چرا که قابلیت ها و کارائی این روش، خیلی بیشتر از آنچه که امروزه میدانیم و می شناسیم، می تواند شکوفا گردد.

آنچه که مربوط به کاربرد و گسترش روش آبیاری قطره ایست، همانطور که به طور ضمنی اشاره گردید، گسترش آن بعنوان یک روش کلاسیک و شناخته شده، در هیچ جای دنیا بخصوص در ایران، قابل توصیه نمی باشد. از این دیدگاه است که کاربرد و گسترش این روش را، در سطوح بزرگ چند هزار هکتاری و در ایران، می توان مورد نقد علمی قرار داد.

در کشورهای پیشرفته مثل آمریکا و کشورهای اروپائی، اسرائیل، کانادا، استرالیا و غیره، کاربرد این روش در سطوح بزرگ چند ده هزار هکتاری جنبه و مفهوم توأم «کاربردی - تحقیقی» داشته و در چهارچوب امکانات و شرایط فنی و اقتصادی این کشورها قابل توصیه میباشد.

۲- آبیاری بارانی

آبیاری بارانی، بخصوص آنچه که مربوط به سیستم نیم متحرک با آبشاهای چرخان (اسپرینگلر) است، سالهای متمادی است که در ایران و سایر نقاط دنیا، بعنوان روش مدون و شناخته شده بکار گرفته شده است.

بر اساس نتایج تحقیقات و تجربیات لازم و کافی که انجام گرفته است دانش و آگاهی ما از این روش تقریباً کامل است. لذا پرونده تحقیقات آبیاری بارانی را در این محدوده، باید بسته شده تلقی نمود.

کلیه کارهای تحقیقاتی هم که در ایران و در این مورد، انجام شده است، به گونه ای تکرار و مکررات بوده و در

بهترین حالت، مارا به نتایج کلی که دیگران گرفته‌اند رهنمون بوده است. لذا ادامه چنین تحقیقاتی در ایران، جز در حالت‌های استثنائی، ضروری بنظر نمی‌رسد.

درمراکز تحقیقاتی بزرگ دنیا، جهات فنی و اقتصادی: اشکالات و امکانات ماشینهای بزرگ و دستکاههای جدید آبیاری بارانی، که به وسیله شرکت‌های سازنده ویا سایر مراجع علمی و فنی عرضه می‌گردد میتواند، و باید مورد بررسی قرار گرفته، و مشخصات فنی و حدود کارائی آنها روشن شود. در شرایط ایران نمی‌توان و نباید، خود را در چنین تحقیقاتی متعهد و درگیر کرد. اما در زمینه کاربرد روش آبیاری بارانی، لازم است این روش در سطوح و مدیریت‌های بزرگ کشتهای آبی، از قبیل. عمرانهای منطقه‌ای، سازمان‌های دولتی یا شرکتهای سهامی زراعی، واحدهای کشت و صنعت، کشت و دامپروری، باغات و مزارع یکپارچه و بزرگ (مثل مزارع آستان قدس رضوی). شرکتهای کشت و غیره، جز در موارد خاص و استثنائی، پیاده شود. این کار باید، بسته به شرایط. در طول برنامه چندین ساله و به تدریج صورت گیرد و در تمام این مدت، و در حین گسترش، جهات فنی و اقتصادی آن با دقت مورد بررسی قرار گرفته و نتایج عاید در هر مقطع زمانی، در سالهای آتی ملحوظ، و اشکالات احتمالی بر طرف گردد. جهت نتیجه‌گیری بهتر، از این کار (تلفیق تحقیقات با اجرائیات)، میتوان کار گسترش را با تصاعد هندسی انجام داد. تلفیق بررسی سیستم توأم با گسترش آن، دوفایده اساسی دارد:

اولاً: اشکالات کار، در عمل، از هر نظر و در هر سطح، مورد بررسی قرار گرفته و موارد ضعف در سالهای بعد بر طرف می‌گردد.

ثانیاً: چون نتایج فنی و اقتصادی تحقیقات، و اعداد و ارقام عاید (در مورد کلیه روشهای آبیاری و از جمله روش بارانی)، در عمده‌ترین قسمت، در شرایط خاص منطقه و مدیریت مربوطه معنی دار است، لذا میتوان آنها را با ضریب اطمینان بیشتری، مستقیماً، مورد استفاده و معیار سنجش قرار داد.

در مورد سطوح، مالکیت‌ها و مدیریت‌های کوچک، و همچنین در مورد ماشینهای بزرگ آبیاری بارانی، کاربرد این روش، جز در حالت‌های خاص و بسیار استثنائی، قابل توصیه نیست.

تبصره مهم: در مورد بالا بودن راندمان آبیاری بارانی، محاسبات اقتصادی و ملاحظات عمرانی باید بر اساس امکان گسترش سطح کشت (نه بر مبنای قیمت آب صرفه‌جویی شده)، صورت بگیرد. این موضوع، به خصوص در شرایط ایران (که اراضی قابل کشت نسبت به منابع آبی خیلی زیاد است) از اهمیت ویژه‌ای برخوردار میباشد.

تعیین دور آبیاری با روش علمی و کم خرج

Dr. V. Lakshminarayana و joginder Singh

ترجمه :

محمد ادیب

امور توسعه منابع آب - وزارت نیرو

مقدمه :

برای تعیین زمان آبیاری محصولات باروش علمی دانستن مقدار رطوبت موجود در خاک ضروری میباشد. چنانچه میزان رطوبت موجود از حد مجاز پائین تر بود نیاز به آبیاری میباشد رطوبت خاک در مزارع بوسیله تانسومتر یا بلوکهای تعیین رطوبت خاکی و با سایر وسائل دیگر تعیین میشود. هر چند که تعیین رطوبت خاک در محل آسان است ولی تجهیز همه مزرعه با این گونه وسائل خیلی گران تمام میشود و به علاوه آشنائی زارعین با طرز کار اینگونه وسائل نیز ضروری است. در این مقایسه یک روش ارزان قیمت و ساده برای تعیین زمان آبیاری تشریح میگردد.

بر اساس این روش بایستی زارعین میزان تلفات تبخیر را از یک طرف معمولی با بعد 17.5 cm قطر و 19.5 cm ارتفاع در مزرعه هر روز یادداشت کنند. سپس با استفاده از جدولهایی که قبلاً تهیه شده است می توانند زمان آبیاری را مشخص نمایند.

این جدول برای انواع محصولات و تحت اقلیم ها و شرایط گوناگون قابل توسعه است. در قسمت های بعدی روش توسعه و بسط این جدول توضیح داده خواهد شد و یک جدول نمونه برای یک محصول بر اساس مطالعات صحرائی و آزمایشگاهی بررسی میگردد. با استفاده از این جدول و تعیین میزان تبخیر اراضی بوسیله طشتک های معمولی میتوان برنامه زمان آبیاری را تنظیم نمود.

اساس تئوری

خاکهای مختلف دارای ظرفیت زراعی متفاوتی هستند. ظرفیت زراعی یک خاک عبارت است از میزان آبی که بعد از خروج آب ثقی در آن باقی می ماند. رطوبت قابل استفاده برای گیاهان بین دو حد ظرفیت زراعی و نقطه پژمردگی دائم قرار دارد. نقطه پژمردگی دائم حد رطوبتی است که گیاه پائین تر از آن قادر بادامه حیات نیست. بنابر آزمایشات چنین نتیجه شده است که در نقطه پژمردگی دائم رطوبت بانروئی حدود 15 اتمسفر جذب خاک شده است و عبارت دیگر نیروی مکش خاک 15 اتمسفر می باشد.

در آزمایشگاه ویژگیهای رطوبتی یک خاک را (که عبارت است از رابطه بین مکش آب و خاک و میزان رطوبت) بوسیله عصاره گیر *Pressur membrane* تعیین می نمایند. از روی منحنی رابطه مذکور می توان مقدار رطوبت قابل استفاده یک خاک را مشخص نمود.

عملاً مانع از این میشوند که رطوبت به حد نقطه پژمردگی دائم برسد. چنانچه میزان رطوبت را در نقطه پژمردگی دائم 0% و در ظرفیت زراعی 100% فرض نمائیم هنگامیکه این مقدار رطوبت به 30% تا 60% برسد (یعنی 70% تا 40% از رطوبت اولیه کاسه شود) نیاز به آبیاری میباشد تا میزان رطوبت مجدداً به حد ظرفیت زراعی برسد. دانستن عمق ریشه های گیاه برای تعیین مقدار آب مورد نیاز ضروری می باشد. چنانچه $d =$ عمق ریشه و $\Gamma_b =$

وزن مخصوص ظاهری خاک و $m =$ میزان رطوبت بین ظرفیت زراعی و نقطه پژمردگی دائم باشد عمق آب در ناحیه ریشه D از فرمول (1) بدست می آید:

$$D = \frac{r_b m d}{100} \quad (1)$$

با استفاده از رابطه (1) و مقدار درصد مجاز رطوبت از دست رفته قبل از آبیاری میتوان میزان آب مصرفی از راه تبخیر و تعرق توسط گیاه را بدست آورد.

حال مسئله این است که چه رابطه ای بین تبخیر و تعرق و تبخیر برقرار می باشد؟

چنانچه $C_u =$ آب مصرفی و $E_p =$ تبخیر از شستک کلاس A باشد و میتوان ضریب تبخیر و تعرق C_f را از رابطه زیر بدست آورد:

$$E = \frac{C_u}{E_p} \quad (2)$$

حال اگر فاکتور C_f برای هر محصول و تحت شرایط آب و هوایی گوناگون بسط داده شود میزان آب تبخیر شده از شستک قبل از آبیاری عبارتست از

$$E_p = \frac{DP}{C_f} \quad (3)$$

که :

$e_p =$ عمق آب تبخیر شده از شستک کلاس A .

$D =$ عمق آب در ناحیه ریشه .

$P =$ درصد مجاز آبی که بایستی بمصرف برسد و بصورت کمبود بیان میشود.

$C_f =$ ضریب تبخیر و تعرق .

از رابطه بالا چنین استنباط میشود که مقدار e_p را باید از طریق شستک کلاس A بدست آورد.

شستک کلاس A شستک استاندارد است که برای تعیین مقدار تبخیر بکار میرود و $cm 122$ قطر و $cm 25.4$ ارتفاع دارد و بالاتر از سطح زمین روی یک چهارچوب قرار دارد و جنس شستک از مس است. استفاده از این نوع شستک برای هر مزرعه خیلی گران تمام میشود از اینرو در این تحقیق رابطه و همبستگی بین تبخیر از شستک کلاس A و شستک معمولی با $cm 17.5$ قطر و $cm 19.5$ ارتفاع بدست آمده است. شستک های معمولی در چند حالت مختلف مورد آزمایش قرار گرفتند که عبارت بودند از: تاسطح زیر خاک مدفون شده بودند و یا 25% و 50% و 75% و 100% بالاتر از زمین بودند و از مطالعه این همبستگی چنین نتیجه شد که تبخیر از شستک معمولی که تماماً تاسطح زیر خاک قرار داد بهترین نتیجه را با مقایسه با شستک کلاس A دارا بوده است و ضریب این همبستگی تقریباً نزدیک به یک بوده است. پس با تغییر در رابطه (3) خواهیم داشت:

$$e_c = \frac{DP}{C_f} \quad (4)$$

که :

$e_c =$ عمق آب تبخیر شده از یک شستک معمولی ($cm 17.5$ قطر و $cm 19.5$ ارتفاع) که تماماً تاسطح زیر خاک قرار دارد می باشد و سایر علائم قبلاً توصیف شده اند .

برای تعیین ضریب تبخیر و تعرق لازم است که میزان آب مصرفی در مزرعه را تعیین نماییم.

یکی از روشها برای پیدانمودن آب مصرفی استفاده از لیسیمتر است (4).

ابعاد و چگونگی ساخت و نصب لیسیمتری که در این مطالعه بکار رفته است بعداً توضیح داده خواهد شد .
 و بالاخره بلوکهای تعیین رطوبت و تانسیموترهای کار گذاشته در مزرعه اطلاعات روزانه تبخیر را بدست میدهند. این
 اطلاعات همراه با مقادیری که از رابطه (4) بدست میآیند برای تهیه جداول تعیین زمان آبیاری بکار میروند.
 روش مشروح بالا برای یک محصول خاص بشرح زیر است:

کاربرد

در هندوستان لوبیا به دو صورت حبوبات و علوفه کشت میشود. در این تحقیق مطالعات صحرائی توسط دستیار
 پژوهندگان در مؤسسه تحقیقات کشاورزی هندوستان در مرکز ناحیه کانپور هند صورت گرفت. دوره رشد لوبیا بمنوان
 حبوبات از ۲۸ جولای تا سوم دسامبر ۷۴. بمنوان علوفه از ۱۳ فوریه ۲۱ می بطول انجامید.

مطالعات آزمایشگاهی

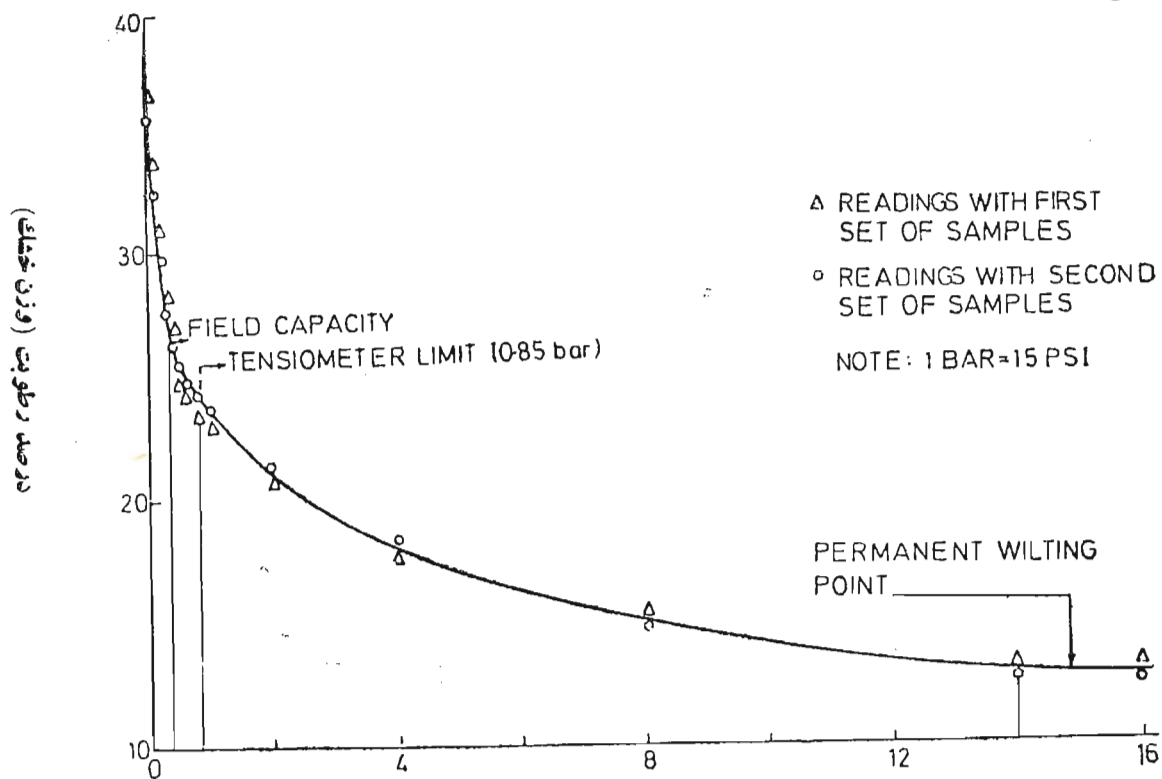
نمونه های خاک از مزارع جمع آوری و برای آزمایشهای عصاره رطوبت به دستگاههای عصاره گیری
 Pressure membran هدایت میشدند.

شکل یک نتایج آزمایش را نشان میدهند. از روی شکل می توان میزان رطوبت را در مرحله ظرفیت زراعی و
 نقطه پژمردگی دائم معین نمود.

بایستی در اینجا متذکر شد که مسئله تعیین ویژگیهای رطوبتی یک خاک بواسطه اثر پس ماند موضوع پیچیده است.
 در این بررسی با استفاده قسمتی از سیکل خشک کردن منحنی پس ماند میزان رطوبت را در مقابل مکش آب و خاک
 تعیین نمودند.

مطالعات صحرائی

در مزرعه مطالعات در سطح خیلی وسیعی انجام گرفت ، میزان نتیجه از دو طریق طشتک کلاس A و طشتکهای
 معمولی که در اعماق مختلف قرار گرفته بودند اندازه گیری میشد . درجه حرارت رطوبت ، سرعت باد ، میزان باران
 در محل اندازه گیری شد. رطوبت خاک بوسیله فرو نمودن بلوکهای تعیین رطوبت در مزرعه و تانسیموتر و همچنین مقدار آب
 مصرفی توسط یک لیسیمتر مشخص گردید .



شکل ۱: منحنی ویژگیهای رطوبتی خاک مزرعه که توسط عصاره گیر Pressure membran حاصل شده است

جدول شماره يك داده‌های هواشناسی جمع‌آوری شده در ماه آگوست ۷۴ را نشان میدهد . جدول شماره دو ارقام ماه فوریه ۷۵ را نظر میزان تبخیر از طشتک‌های معمولی و اعداد قرائت شده از بلوک‌های تعیین رطوبت موجود در زمین را نمایش میدهد . اینگونه داده‌ها و ارقام را برای تمام ماههای دوره رشد محصول می‌توان بدست آورد . اعداد قرائت شده از روی رطوبت سنج بوسیله تغییری که در دستگاه داده شده است تبدیل به مقدار رطوبت در خاک میشود .

ابمادلیسیمتری که در مزرعه کار گذارده شده و محصول در آن رشد کرده است در شکل ۲ نشان داده شده است. بلوکهای تعیین رطوبت نزدیک لیسیمتر در زیر خاک کار گذارده شده و هر وقت میزان رطوبت از حد کمبود مجاز پائین تر میرفت آبیاری صورت میگرفت . محصولی که در لیسیمتر کشت شده بود بهمان شیوه محصولات اطراف آن آبیاری میگردد . سپس میزان آب مصرفی بوسیله برقراری معادله زیر محاسبه شد . (موقعیت مخازن در شکل ۲ مشخص است)

$$C_u = V_A + V_D + V_R - V_C - V_E$$

که :

C_u = میزان آب مصرفی بین دو آبیاری

V_A = حجم آب بکار رفته در مخزن مزرعه A

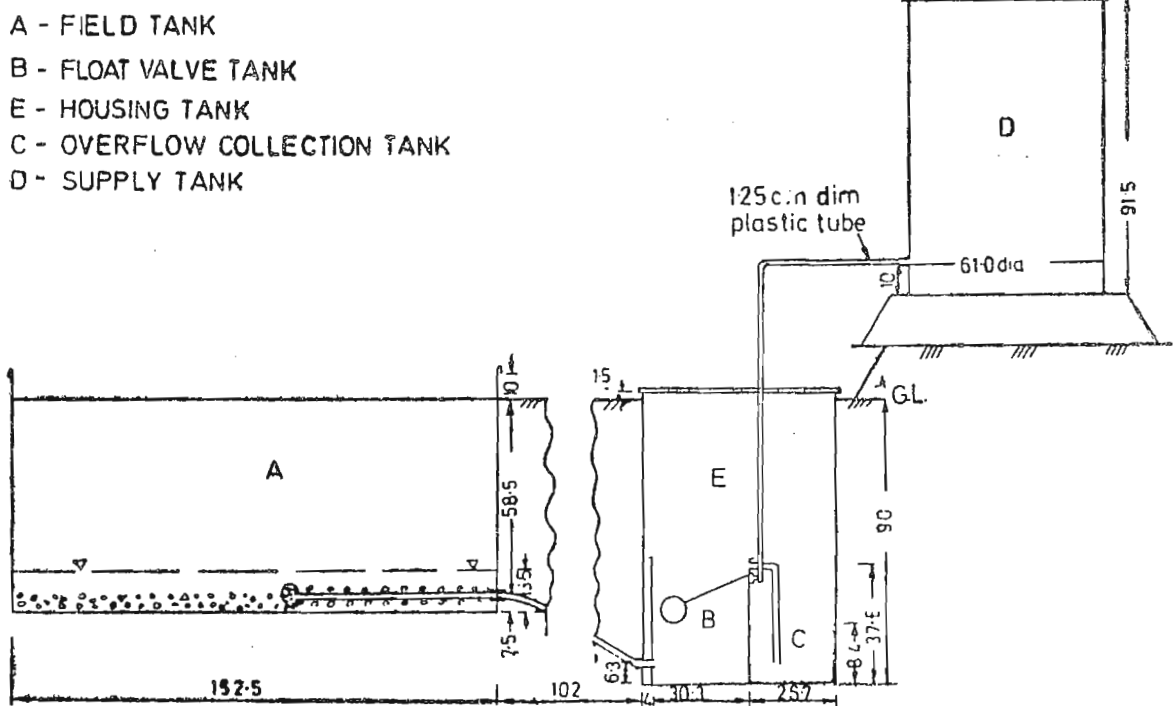
V_D = حجم آب رسانیده شده توسط مخزن D

V_R = حجم بارانی که با باران سنج اندازه گیری شده

V_C = حجم آب جمع‌آوری شده در مخزن سرریز C

V_E = حجم جریان سطحی جمع‌آوری شده در مخزن جریان سطحی E

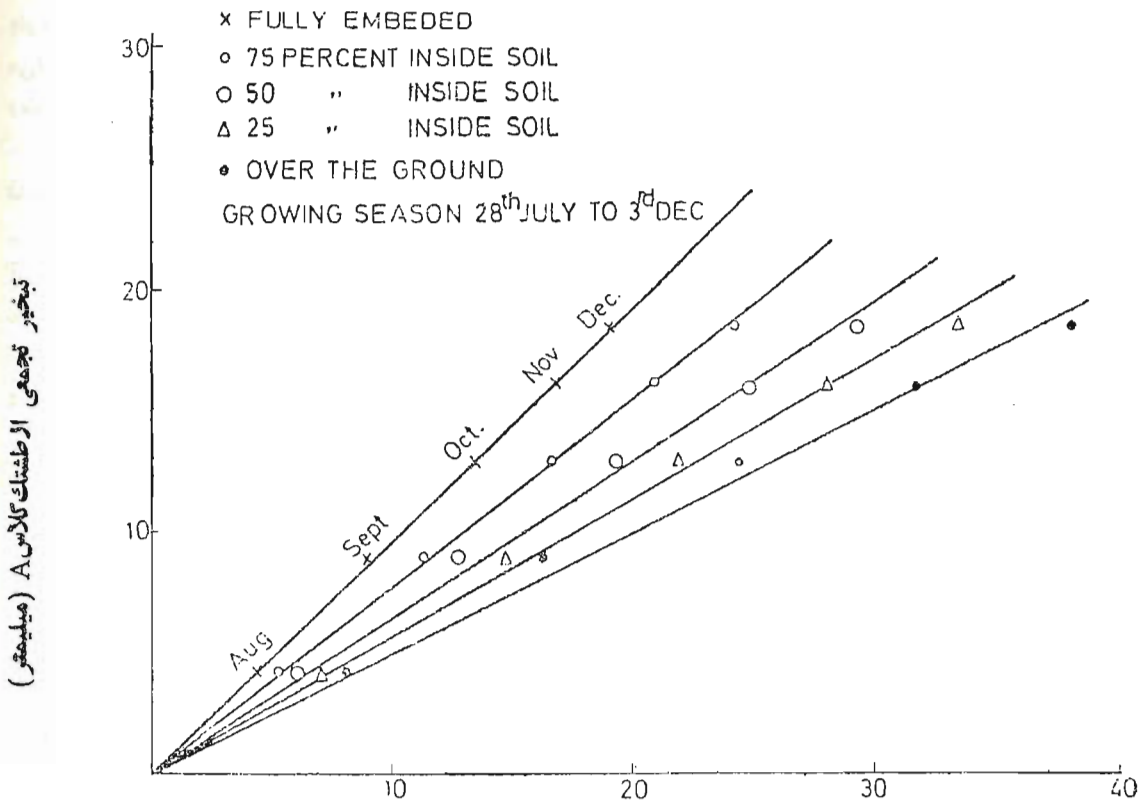
NOTE : All dimensions are in cm



شکل ۲: تبخیر و تعریق سنج (لیسیمتر) برای تعیین آب مصرفی

جدول شماره ۳ مقادیر C_u محاسبه شده بین آبیاری‌ها را برای دو فصل رشد نشان میدهد . این جدول همچنین مقادیر تبخیر از طشتک کلاس A را در همان دوره رشد نشان میدهد . با استفاده از میزان C_u و تبخیر از طشتک کلاس A مقادیر ضریب تبخیر و تعرق C_T محاسبه و در جدول مشخص شده است .

در شکل شماره ۳ رابطه بین میزان تبخیر از طشتك کلاس A و طشتك های معمولی در اعماق مختلف را برای دوره رشد ۲۸ جولای تا سوم دسامبر ۷۴ نمایش داده شده است .



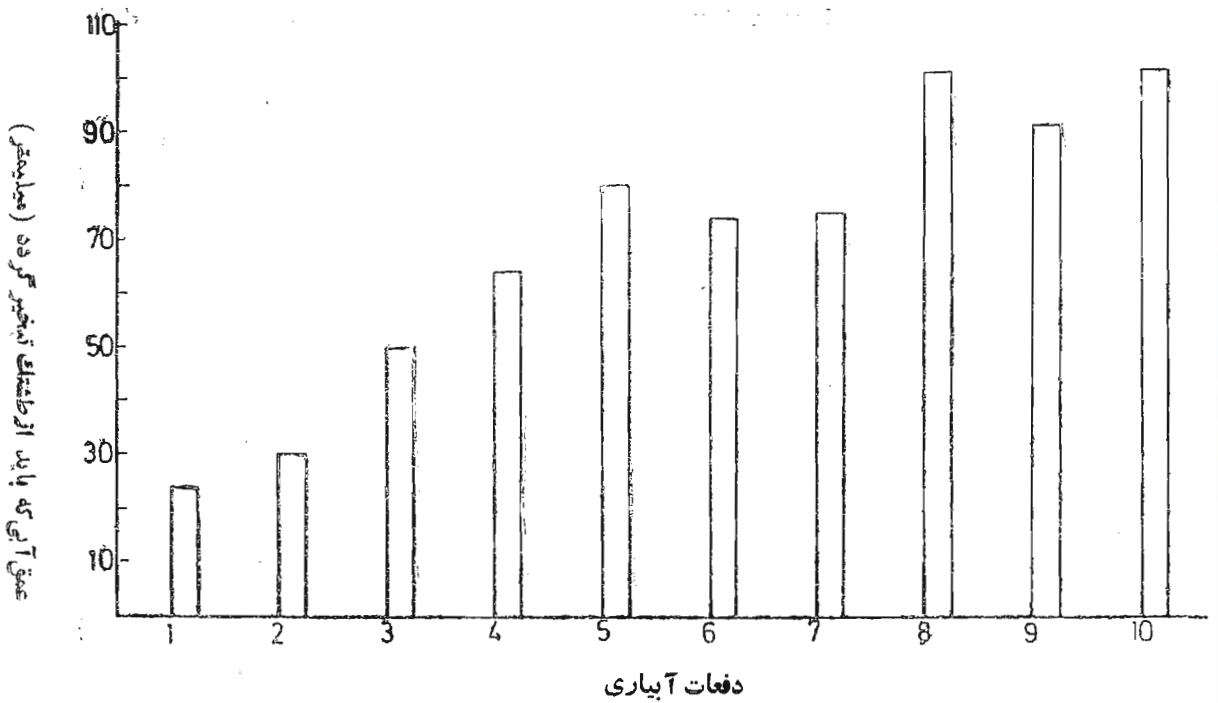
شکل ۳ : رابطه بین متوسط تبخیر روزانه از طشتك کلاس A و طشتك های معمولی در اعماق مختلف تبخیر تجمعی از طشتك های معمولی (میلیمتر)

از روی این شکل چنین استنباط میگردد که ضریب همبستگی بین طشتك معمولی که تماماً تا سطح زیر خاک مدفون شده و طشتك کلاس A تقریباً یک است .
 چنین همبستگی مشابهی برای دوره رشد ۱۳ فوریه تا ۲۱ می ۷۵ نیز بدست آمده است . با استفاده از داده ها وارقامی که در مزرعه بدست آمده و با بکار بردن رابطه (4) می توان عمق آبی را که قبل از آبیاری بایستی از طشتك های معمولی تبخیر شود محاسبه نمود .
 محاسبات در جدول ۴ نشان داده شده و همچنین نتایج بصورت گراف در شکل ۴ آمده است .

تعیین زمان آبیاری

نتایج نهایی این تحقیق بصورت جدول در شکل ۴ نمایان است .
 با داشتن چنین جدولی کشاورزان می توانند با یادداشت نمودن میزان تبخیر از طشتك های معمولی که در مزارعشان نصب گردیده (باز بینه ناچین) زمان آبیاری را برای محصولات کشت شده در محیطشان را تعیین نمایند .
 مثلاً در این تحقیق با مراجعه به ستون ۶ در جدول ۴ و شکل ۴ چنین استنباط میشود که اولین آبیاری زمانی باید صورت گیرد که عمق آب تبخیر شده از طشتك 24mm و دومین آبیاری هنگامی است که عمق آب تبخیر شده 30mm باشد والی آخر . . .

بعد از هر آبیاری بایستی سطح آب طشتك را باریختن آب بحالت قبل از تبخیر رساند . کنترلی که برای دقت عمل در این بررسی صورت گرفته است مقایسه بین داده هایست که از روش فرق و بلوکها رطوبتی بدست آمده است . از روی جدول ۴ چنین بنظر میرسد که اولین آبیاری موقعی مناسب است که عمق تبخیر از طشتکی که کاملاً زیر خاک قرار دارد



شکل ۴: عمق آبی که باید قبلاً از آبیاری بعدی از طشتك كاملاً مدفون شده در خاک تبخیر شود

۲۴ mm باشد. از روی جدول ۲ (که میزان تبخیر از طشتك‌های معمولی را مشخص می‌نماید) چنین استنباط میشود که میزان کل تبخیر تجمعی تا آخر ۱۷ فوریه به ۲۴ mm میرسد. از اینرو می‌توان توصیه نمود که نیاز به آبیاری بین روزهای ۱۸ یا ۱۹ فوریه می‌باشد.

ارقام واقعی که بر اساس قرائت‌های بلوک‌های تعیین رطوبت بدست آمد زمان آبیاری را همان ۱۸ فوریه تعیین می‌نمود. بنابراین بنظر میرسد که روش ارائه شده نتایج قابل اعتمادی را ارائه میدهد.

خلاصه

در این بررسی بر اساس میزان تبخیر از طشتك‌های معمولی جدول برنامه آبیاری يك محصول در دو دوره رشد تهیه شده است. اولین دوره رشد از ۲۸ جولای تا سوم دسامبر ۷۴ و دومین دوره رشد از ۱۳ فوریه تا ۲۱ می ۷۵ بود. مطالعات صحرائی توسط I. A. R. I در مرکز ناحیه کانپور صورت گرفت. بر اساس این تحقیق جدا ولی مشابه برای انواع محصولات و در اقلیم گوناگون تهیه گردید. آنگاه با تعیین میزان تبخیر از طشتك‌های معمولی به قطر ۱۷/۵ Cm و بار تفاع ۱۹/۵ Cm که تا سطح در زمین قرار گرفته‌اند و کاملاً در شرایط محیطی محصولات کشت شده قرار دارند زمان آبیاری را تعیین می‌نمایند. این روش ساده، علمی و ارزان است. صحت و اعتبار این روش با مقایسه به روشهای گران قیمت بلوک‌های رطوبتی ثابت گردیده است.

جدول ۱ : نشان دهنده داده های هواشناسی مربوط به ماه اگوست ۱۹۷۴ می باشد

Date	Rain-fall (mm)	Temperature °C		Relative humidity, percent			Wind-speed Km/hr (at 4' above ground)	Class- speed A Pan Evapo- ration (mm/day)
		Max.	Min.	8 A.M.	2 P.M.	Ave- rage		
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1.	-	32.1	27.8	84	65	74.5	6.8	4.4
2.	-	33.2	26.7	91	77	84.0	6.0	4.5
3.	-	32.2	26.9	87	88	87.5	4.2	3.8
4.	1.1	32.5	27.6	87	74	80.5	3.8	4.1
5.	12.0	34.2	26.1	91	96	93.5	4.5	3.6
6.	6.4	28.8	25.1	96	87	91.5	3.1	2.4
7.	3.0	28.6	25.5	91	91	91.0	2.0	2.9
8.	7.4	27.7	26.2	96	96	96.0	2.4	2.4
9.	3.6	29.9	28.3	91	86	87.5	3.5	3.6
10.	3.6	32.1	28.0	91	84	87.5	3.1	3.6
11.	-	33.2	27.6	92	88	90.0	3.9	3.3
12.	0.5	34.1	27.8	96	83	89.5	3.4	4.5
13.	-	30.2	26.5	92	74	83.0	2.0	3.7
14.	-	33.3	26.2	91	87	89.0	3.4	4.2
15.	0.4	34.0	25.9	96	100	98.0	2.0	3.9
16.	1.5	31.7	26.5	91	77	84.0	5.0	4.5
17.	-	32.9	26.8	84	74	79.0	4.4	4.8
18.	9.5	30.9	26.2	84	74	79.0	8.9	4.5
19.	6.0	30.1	26.3	83	80	81.5	8.4	4.8
20.	15.9	30.8	26.0	83	84	83.5	5.5	2.9
21.	3.5	30.7	25.0	87	87	87.0	6.3	8.5
22.	1.2	27.9	23.8	95	76	85.5	4.3	4.2
23.	0.3	30.4	25.9	96	100	98.0	2.9	4.3
24.	0.3	29.1	24.8	91	77	84.0	2.2	3.8
25.	4.0	33.3	25.6	87	74	80.5	4.3	2.4
26.	-	33.1	26.1	87	74	80.5	4.3	4.0
27.	-	32.9	27.0	91	96	93.5	4.9	6.0
28.	1.5	29.6	25.8	79	68	73.5	5.3	3.5
29.	-	35.0	24.9	83	68	75.5	9.5	6.0
30.	-	35.7	26.2	75	59	67.0	12.4	4.0
31.	-	36.0	25.1	75	78	76.5	17.4	7.0

جدول ۲: نشان دهنده میزان تبخیر از تشتک های معمولی در اعماق مختلف و ارقام بدست آمده از رطوبت سنج خاک در فوریه ۱۹۷۵ می باشد

Date	Evaporation from ordinary cans (mm)					Moisture meter reading		
	Burial percentage					Depth of moisture block		
	100	75	50	25	0	0.5 ft.	1.5 ft.	2 ft.
13	4.0	4.8	5.6	6.8	8.0	0	-	-
14	5.5	6.4	7.5	8.4	9.4	6	-	-
15	3.2	4.0	5.1	6.0	7.2	30	-	-
16	3.8	4.6	5.7	6.5	7.5	55	-	-
17	4.5	5.0	6.0	7.1	8.2	82	-	-
18	3.8	4.5	5.7	6.8	7.5	94	92	93
19	3.0	4.0	5.0	6.0	7.5	90	90	91
20	1.5	2.0	2.8	3.9	5.0	87	88	89
21	1.5	2.4	3.2	4.4	5.5	86	88	89
22	3.6	4.0	4.7	5.6	6.8	84	87	89
23	3.0	4.0	4.8	5.5	6.6	83	86	88
24	3.4	4.1	4.9	5.6	6.8	80	86	87
25	3.8	4.5	5.2	6.4	7.5	76	85	87
26	4.0	5.0	5.8	6.7	7.8	71	84	87
27	3.2	4.2	5.1	6.5	7.5	67	84	86
28	4.3	5.0	6.0	6.8	7.9	61	83	85

جدول ۳ : نشان دهنده
تغییرات ضریب تبخیر و
تعرق، C_f ، در فصل رشد
می باشد

Period	Consumptive use (mm)	Evaporation from class 'A' Pan (mm)	C_f
1	2	3	4
1974			
Jul 28 - Aug 2	6.83	24.90	0.274
Aug 3 - Sep 6	80.30	161.20	0.530
Sep 7 - Sep 21	58.35	79.60	0.732
Sep 22 - Nov 12	168.70	207.60	0.815
Nov 13 - Dec 3	38.85	61.00	0.635
1975			
Feb 13 - Feb 17	3.12	19.60	0.160
Feb 18 - Mar 2	17.20	44.10	0.390
Mar 3 - Mar 11	24.30	52.00	0.470
Mar 12 - Mar 22	36.30	70.00	0.520
Mar 23 - Apr 2	45.97	71.50	0.645
Apr 3 - Apr 10	68.40	81.00	0.830
Apr 11 - Apr 20	88.30	88.80	1.000
Apr 21 - May 1	100.40	116.10	0.860
May 2 - May 11	101.60	106.00	0.960
May 12 - May 21	98.90	113.10	0.875

جدول ۴ : تعیین زمان
آبیاری با استفاده از
طشتک های معمولی

Average root depth 'd' (cm)	Total depth of water in the root zone in cm^x . T_{bmd} $D = \frac{T_{bmd}}{100}$	Percen- tage al- lowed to be deple- ted be- fore ir- rigation	Depth to be deple- ted (mm)	C_f	Depth of water to be evapo- rated from or- dinary can, mm
5.0	0.945	40	3.8	0.160	24.0
15.0	2.840	40	11.3	0.390	30.0
25.0	4.720	50	23.6	0.470	50.0
35.0	6.610	50	33.1	0.520	64.0
45.0	8.500	60	51.0	0.645	80.0
55.0	10.400	60	62.5	0.830	75.0
65.0	12.300	60	74.5	1.000	74.5
65.0	12.300	70	87.0	0.860	101.0
65.0	12.300	70	87.0	0.960	91.0
65.0	12.300	70	87.0	0.860	101.0

گزارش دوازدهمین کنگره بین‌المللی سدهای بزرگ مکزیکو

حسین اشرفی

در سال ۱۹۲۸ کنفرانس انرژی جهانی که در پاریس تاسیس گردید کمیسیون بین‌المللی سدهای بزرگ را با اختیارات مستقل بنیاد نهاد. اولین کنگره در سال ۱۹۳۳ در شهر استکهلم سوئد با شرکت ۲۱ کشور عضو تشکیل گردید. از آن تاریخ به بعد این کنگره هر سه سال یکمرتبه با استثناء دوره جنگ دوم جهانی تجدید گردید و تا به امروز تعداد اعضا آن به ۷۰ کشور رسیده است.

کنگره دوازدهم بین‌المللی در شهر مکزیکو برگزار شد. در این کنگره طبق دعوت قبلی جناب آقای ایرج وحیدی وزیر نیرو ریاست هیئتی مرکب از آقایان علی اصغر اقتصاد - امیر حسین شکیب - شهریار رضوی و اینجناب شرکت داشتند. از طرف آقای شکیب مقاله‌ای درباره مسائل زهکشی سد شاه عباس کبیر و از طرف اینجناب مقاله‌ای در مورد ترمیم شکاف تکیه-گاه سد شاپورا اول به کنگره ارائه شده بود که در مجله‌های چاپ و مورد تفسیر قرار گرفت.

کنگره مذکور در ساعت ۱۱ صبح ۲۹ مارس ۱۹۷۶ در ساختمان بزرگ Medical Center شهر مکزیکو افتتاح گردید.

پس از نطق افتتاحیه نماینده ریاست جمهوری مکزیکو و شخصیت‌های مهم کشور های مختلف منجمه وزیر نیروی ایران با احترام فوق‌العاده‌ای معرفی گردیدند.

باید جداً اذعان نمود که در اولین لحظات شروع کنگره برای ایرانیها این منظره افتخار آمیز ولذت بخش بود بر ویژه اینکه بعدها ضمن مصاحبه‌ها و ملاقاتها احترام مخصوصی نسبت به ایرانیها مبدول گردید می‌توان گفت که در این کشور دور هیچ احتیاجی به معرفی ایران و ایرانی نداشتیم زیرا مسافرت شاهنشاه آریامهر باین کشور بحد کافی باعث شناسائی ایران و ایرانیها به اهالی این کشور شده بود.

پس از سخنرانی وزیر منابع آب مکزیک موضوع کنگره - مباحث - کنگره‌های قبلی - تعداد شرکت کنندگان - تعداد مقالات ارسالی و مندرج در نشریه علل تشکیل کنگره - سوابق مندرجات فنی - تبادل نظر ها در مورد مقالات - اشکالات عمومی مراکز علمی و تحقیقاتی و اجرایی ممالک در مورد تاسیسات بزرگ مخازن آب و ساختمان سد و ملاحظاتی آن بطور عام تشریح گردید و نتایج تبادل نظر ها اعلام شد. سخنران اعلام نمود که در دوازدهمین کنگره بین‌المللی سدهای بزرگ روی چهار موضوع مهم بحث خواهد شد که در هر مورد توسط صاحب نظران و کارشناسان ممالک مختلفه مقاله‌هایی دریافت و در کتابچه‌هایی بچاپ رسیده و بشرح زیر است:

۱ - مسائلی که با انواع سدهای خاکی از نقطه نظر مصالح سنگی و سیلتی با کیفیت بد و اصلاح پذیر - مصالح نوع جدید با متد جدید - تکنیک تعویض مصالح و هزینه‌های مربوطه ارتباط دارد.

۲ - بررسی تراوشات و سیستم زهکشی سد و پی آنها و طرق تعیین محل و مقدار تراوشات تاریخیچه تراوشات و تاثیر آنها روی سد - اهمیت آنها با توجه بایمنی و حفاظت بدنه سد در دوره بهره برداری - طرح سیستمهای زهکشی - طرق بازیابی و رفع اشکالات فنی

۳ - اقدامات مقدماتی در سدسازی مربوط به کاربرد سیستم آنالیز محل و اندازه مخزن - طرق سریع ارزیابی و تعیین نوع سد. تاریخ اقدامات شامل هزینه‌ها و مدت مطالعات.

۴ - تاثیرات محیط بر روی سد و مخزن آن که با مسائل مصالح شناور و معلق در آب - قلبایی بودن - اندازه گیری‌ها - طرح مخصوص با توجه به منطقه از نقطه نظر آب و هوا و بارندگی - ارزشیابی عوامل موثر محیط ارتباط خواهد داشت. در مورد مسائل چهارگانه فوق دو مقاله از ایران مربوط به سوال ۲ فوق تهیه و ارسال گردیده بود که در مجلدی به چاپ رسید و بعداً مورد بحث و تفسیر قرار گرفت.

پس از اختتام گزارشات مبسوط در جلسه افتتاحیه کنگره که در ساعت ۱/۵ پایان یافت، از بعد از ظهر همان روز بطور مداوم سخنرانها در صبح و بعد از ظهر روزهای بعد نیز در مورد کلیه مسائل چهارگانه فوق انجام و تا ۳ آوریل ادامه داشت. سخنرانان آنهاست که لازم میدانستند که در مورد مقالات خود بحث نمایند نام نویسی و بزبانهای انگلیسی و یا فرانسه و یا اسپانیولی نظرات خود را اعلام و مراتب توسط رئیس هیات و اعضاء هیات که حدود ۱۰ تا ۱۲ نفر بودند بدقت در همان لحظات بررسی و اظهار نظر میشد.

در مبحث شماره ۱ مذکور ۴ مقاله از ۲۱ کشور رسیده بود که از ۲۹ مارس توسط اعضاء گروه بررسی و نویسندگان مقاله مورد بحث قرار گرفت و بسیار سودمند بوده و نتایج بررسی‌ها در اصلاح مصالح و به طرز کوبیدن - آب پاشی - مقدار آب و استحصال بهترین نوع احداث هسته مرکزی سد مورد دقت قرار گرفت و سخنرانان مطالب را آنطور که در کنگره معمول است برای همه اعضاء تشریح نمودند.

مطالب برای سدهای مختلف فرقد داشت و پیشنهادهای عمده در مورد شیب بدنه - زه کشی و اهمیت آن - فیلتر و نوع مخصوص مصالح آن مشروحاً بیان شد که همه مطالب توسط گروه رسیدگی و در مجلدهای بعدی چاپ و منتشر گردید.

بديهی است تکرار همه این مطالب در این مقاله گزارش میسر نخواهد بود و چه بهتر که کتابهای موجود بتدریج توسط افرادی که بزبانهای انگلیسی و یا فرانسه آشنائی کامل داشته باشند ترجمه و در اختیار دانش پژوهان قرار گیرد زیرا همه مطالب و مقالات مندرج مشکلاتی است که در مراحل مختلفه طرح - اجرا - بهره برداری وجود آمده و برای ممالکتی که خود سریعاً در امر منابع آب و بهره برداری از آن سرمایه گذاری هنگفتی نموده لازم است که باین مشکلات آشنا باشد و با توجه باینکه اشکالات در تمام دنیا در تاسیسات مشابه ممکن است شبیه بیکدیگر باشند چه بهتر که دیگر احتیاجی به کارشناس خارجی نباشد که فی المثل با هزینه زیاد بیاید و مصالحی را ارزیابی نماید و یا اشکالی را رفع نماید.

سؤال اول - موضوع مسائل مربوط به انواع سدهای خاکی

در کنگره مسائل سؤال اول بصورت ذیل خلاصه گردید.

مصرف مصالح نامرغوب (با توجه بامکانات تهیه مصالح) شن خاک همیشه یخ بسته و سنگ متغییر الحالت و سیلت - مصالح آخال معدنی و کارخانه‌ها و توجه به آلودگی آبهای تحت الارضی و متروک شدن محیط - مصالح جدید و متدهای نو - فنون بازدهی تاسیسات - موارد مختلفه.

اعتقاد عمومی بر این بود که کم شدن ریزدانه‌ها از سنگ موجب بالا رفتن فشار پذیری و پائین آمدن نیروی برشی شده و عمل مشکل تر و گران تر میشود.

با توجه باینکه نخاله‌های کارخانجات آسیابها از نقطه نظر ایمنی توده‌های بی مصرف و اشغال کننده زمین‌های منطقه است در مورد علل خطرات - محل سد آخالی (سدیکه بپس مانده‌های کافی و کارخانه‌های صنعتی ساخته میشود) پی سد - ساختمان و روش بهره برداری و فنون - کنترل آب - استقامت - اجرای بازیابی و بالاخره آلودگی توسط افراد مختلف از کشورهای مختلف سخنرانیهائی انجام گرفت.

عقیده عمومی مؤلفین این بود که می توان سد را بانخاله‌های مختلف ساخت و لازم است از روشهایی که در آب - بندهای باستانی و قدیم الایام مرسوم بوده استفاده نمود و در مورد لایه‌های بدنه سد عقاید مختلف بود که افقی باشد و یا مایل مطالب بسیار گفته شد.

با توجه به مباحثی که در مقالات و یا تائید پیشنهادات ضمن سخنرانی بوسیله مؤلفین مربوطه انجام گرفت مطالب زیر توسط مسئول بررسی مقالات مورد تفسیر قرار گرفت.

۱- روش جای دادن مصالح سنگی خردشونده (نسباً پوک) یا ترد و توجه به نتایج حاصله از خاکریزهای آزمایشی که جهت تهیه مشخصات و معرفی نوع ماشین آلات و طریق کوبیدن مورد استفاده قرار خواهد گرفت که پیشنهاد خوبی بود.

۲- ریختن و کوبیدن خاکهای ریزدانه با آب زیاد در مقابل شرایط جوی .
در این مورد رئیس جلسه بیاناتی در مورد تأیید مطالب نمودند ولی بهرحال پیشنهاد کردند که با توجه به زمان لازم جهت تأثیر شرایط جوی روی لایه‌های خاک بارطوبت زیاد تحقیقاتی بعمل آید و بعداً نتایج جهت افراد ارسال گردد و در جلسات بعدی مذاکره شود (این موضوع توسط (اینجناب) شرکت کننده ایرانی با توجه به الاستیسیته خاک بارطوبت زیاد جلو گیری از نشست سد در دوره بهره برداری در شرایط خاصی پیشنهاد گردیده بود).

۳- تمایل در ساختمان و تعیین فنون زه کشی در تاسیساتی که با ناخالصی‌ها مواجه می‌شوند در این مبحث از جدائی دانه‌های متشکله نخاله‌ها پس از انباشتن در محل و تأثیر جداپذیری دانه‌ها روی استقامت سد مطالب زیادی گفته شد و قرار شد تحقیقات مفصلتری در آینده صورت گیرد.

۴- آلودگی سطحی و زه کشی‌های زیرزمینی بوسیله نخاله‌ها موضوع مهمی بود که مورد مذاکره قرار گرفت. در این مورد نیز پیشنهادات مختلفی بعمل آمد که بعداً مورد بررسی دانشمندان قرار گرفته و در کنگره‌های بعد نتیجه اعلام خواهد گردید.

۵- متدهای جدید در پایین آوردن هزینه در خاکریزهای مختلفه که بخاطر عدم رسیدن پیشنهاد - مسکوت گذارده شد تا بعداً دوباره بررسی شود.

سؤال دوم - بررسی تراوشات و زه کشی سدها

قبلا باید دانست که مشکل بنظر می‌رسد که همه پیشنهادها را بصورت اصل موضوعات يك بیک بمیان آورد چه بهتر بمراتبی بپردازیم که اغلب مؤلفین مقالات بدان توجه نموده‌اند. مسلماً این امر در طول مدت کوتاه کنگره مقدور نبود و کوشش بعمل آمد که واقع بینانه به مواردی مراجعه نمود که حقیقتاً در بیشتر مقالات مورد توجه اکثریت کارشناسان بوده است و در واقع موضوع مقالات بقدری زیاد بود که در این مدت امکان رسیدگی بهممه وجود نداشت.

۱- تعداد زیادی از مقالات به عملیات و اجراییاتی مراجعه نمودند که عملیات آنها با انجام نرسیده یا اینکه مسائل و مشکلات موجود کاملاً حل نشده است و این می‌رساند که بموضوع سؤال دوم می‌توان توجه خاصی مبذول داشت و مسئله ایست که در بیشتر کشورها با آن مواجه هستند.

۲- پیشرفت قابل ملاحظه در تعیین محل و علل .
در این مورد حالتها و طریق استفاده از متدهای جدید شناسائی پیشنهاد گردیده است .
پیشنهادها شامل نمونه‌ها و طرق مقتضی اولیه بوده که با آنها امکان دارد برای تعیین تراوشات و موضعی دلایل محکم و قابل قبولی ارائه داد.

در این مورد عقیده همگانی است که تعیین محل و علل تراوشاتی بعد از پر کردن مخزن سد خالی از اشکال نخواهد بود.

۳- اغلب تاریخچه‌های مندرج در مقالات مخصوصاً آنهایی که در مورد خاکریز و یا سنگریز روی پی ضعیف و یا زمین طبیعی نامناسب مراجعه نموده بودند مورد توجه خیلی‌ها قرار گرفت و در این مورد مطلب باید از نقطه نظرهای ذیل بررسی گردد.

الف - تجزیه و تحلیل و تاریخچه تراوش یا تراوشی و تغییر مربوطه بدان در مواقعی که بر روی سد اثر می‌گذارد. «از این بابت از کشور ایران ۲ مقاله توسط آقایان حسین اشرفی و امیرحسین شکیب ارسال شده بود که از تجزیه و تحلیل و علل تراوشی بحث شده بود».

ب - اهمیت موضوع نسبت به ایمنی سد و بهره برداری از آن .
در این مورد که فی الواقع مسئله مهمی است مؤلفین بجنبه اقتصادی کمتر مراجعه نموده که باید دقت شود

و در صدی از هزینه کل را برای امور زهکشی در نظر داشت. معتقدیم که آنچه مهندسین سدسازی را بخود جلب می نماید عبارتند از:

الف - اثر يك سیستم زه کشی بسیط و جامع و کافی و مطمئن که در کاستن هزینه کل پروژه اثر خواهد گذارد.
ب - هزینه اضافی سیستم زهکشی از نقطه نظر عملیات علاج بخش و تعمیرات لازم که باید در پروژه به هزینه ساختمان يك سیستم زهکشی منظور نمود.

۵- متدهای تحلیلی و استفاده از مدل جهت تعیین حدود تراوایی قبل از ساختمان که اساس طرح سیستم زهکشی خواهد بود. درکنگره بررسی جدی در این مورد بعمل آمد و مقرر گردید که بین نتایج حاصله از طریق مدل و ارقام حاصله بعد از پر کردن مخزن سد مقایسه ای بعمل آمده و درکنگره بعدی مورد تفسیر قرار گیرد.

سؤال سوم - اقدامات مقدماتی و کاربرد سیستم آنالیز

مقدمه = در این مورد موارد ذیل درکنگره بررسی شد.

۱- کاربرد عملی سیستم آنالیز جهت تعیین محل و اندازه مخزن سد

۲- طرق سریع در ارزیابی محل و تعیین نوع سد

۳- مطالعات مقدماتی شامل تعیین و طول انجام عملیات

و نتایجی بصورت ذیل درکنگره بدست آمد.

۱- معلوم داشتن اطلاعات اصلی و اساسی جهت در دست بودن اطلاعات اولیه در تهیه مطالعات مقدماتی سدها و مخازن آنها

بدیهی است این اطلاعات از نظر حجم در یک دوره کوتاه محدود خواهد بود و بهر حال مدارکی است که در شروع حتماً لازم خواهد بود.

۲- اهمیت لزوم صورت موجود اطلاعات يك پروژه مخزنی، جهت عمران آبادی ممالک جهت دسترسی بمنابع آب مسائل مربوط به نیرو - کنترل سیلاب و آبیاری و منظوره های دیگر در وهله اول بطور اساسی باید دانست که منطقه ای که شامل آن بررسی های مقدماتی خواهد بود چقدر است و چه مشخصاتی دارد. در بیشتر موارد آنقدرها وقت نیست که بررسی را بهمه مملکت بسط داد و حتی شامل کلیه رودخانه ها و حوزه آبریز هم نخواهد بود مگر اینکه شناسائی و تهیه اطلاعات اجمالی و سطحی باشد بهتر آن است که اطلاعات بدست آمده در مورد مناطق بصورت هر چه کاملتر و کافی تر تهیه گردد تا نتایج غلط و نادرست حاصل نشود.

۳- طریق محدود کردن تعداد گزارشات و مطالعات مقدماتی که در حال حاضر در پاره ای از کشورها در دست بودن آنها ضرورت دارد که قبل از تهیه آنها قبول يك پروژه مقدور نمیباشد. مطلب بسیار مهم بوده و لزوم آن در خیلی از ممالک حقیقتاً احساس میشود و در واقع قبل از تهیه اطلاعات مقدماتی نمیتوان پروژه ای را بنیان نهاده زیرا اینقدر گزارشات زیاد و پیشنهادات مختلف است که نمیتوان پروژه ای را جداً پیشنهاد نمود. عده ای درکنگره معتقد بودند که سوابق نشان میدهد که پاره ای از پروژه ها از نظر اقتصادی مقرون بصرفه معرفی شده اند اما توسط یکی از افراد مخالفت میشود و این درست نیست مهم این است که پروژه ای برای اکثریت افراد منقطه ای سومند باشد و همین مطلب باید بصورت يك پارامتر اساسی در قانون و فلسفه لزوم احداث ساختمان قرار گرفته و تصویب شود.

۴- شرایط بحرانی زمین شناسی يك طرح در مطالعات مقدماتی

بنظر اکثر اعضا کنگره چگونگی موقعیت ژئولوژیکی در مطالعات جهت تعیین فاکتورهای بحرانی مؤثر روی توجهات مالی و فنی سد مخزنی اهمیت خاصی را دارا میباشد.
بدیهی است نباید فراموش کرد که نقائص ژئولوژیکی کوچک گاهی اوقات بسیار مهم جلوه گرمیشوند.

سؤال چهارم - تاثیرات محیط روی سد و مخزن آن

این مطلبی بود که در کنگره یازدهم پیشنهاد شد دوره کنگره دوازدهم با علاقمندی زیاد دنبال گردید مورد غور بطور عمومی به ۳ قسمت تقسیم گردید.

الف - مسائل مربوط به شناوری و معلق بودن ذرات - قلیائی ها و طرق علاج بخشی

ب - تهیه پروژه مخصوص و توجهات به منطقه درمورد پیشینه درجه حرارت و بارندگی

ج - ارزیابی اقتصادی با پارامترهای محیط

درباره این مطلب ۳۲ مقاله از ممالک مختلفه دریافت گردید و با توجه به مقالات توجه بیشتر مؤلفین به مصالح شناور بصورت خس و خاشاک سطحی - مواد معلق بصورت دید نئوریک - مواد معلق از نقطه نظر آزمایشی - تیرگی و کنترل مقدار آب - مسائل حاصله از بارندگی های خیلی زیاد - سرمای محیط و نیروهای موثر زلزله جلب شده بودند کلیه موارد فوق مقالات عمده ای با پیشنهادات مناسب رسیده که بیشتر آنها جهت رسیدگی به دقت احتیاج دارند و با توجه با اهمیت آنها بررسی های دیگری نیز انجام و نتایج آنها بچاپ خواهد رسید .

توجه : یکی از مسائلی که مؤلفین خیلی بدان توجه نمودند موضوع مواد معلق در آب بود و این جزء مشکلاتی است که بیشتر در سدهای ساخته شده در ایران بدان مواجه میباشیم زیرا اغلب سدهائی که بر روی رودخانه های ایران ساخته شد مصالح و مواد معلق زیادی را بخاطر سیلابی بودن اکثر رودخانه های ایران پشت سر خود (سراب) انباشته کرده این موضوعی است که مرتباً از حجم مفید مخزن خواهد کاست درباره ای نقاط رودخانه ارس با توجه به دور بودن خیلی زیاد بین سد مخزنی و سد انحرافی و با توجه به شیب نسبتاً زیاد رودخانه و اختلاف حداقل و حداکثر دبی از ۱۵ متر مکعب در ثانیه تا ۴۰۰۰ متر مکعب درصد احتمالی تعیین شده مسئله بسیار مهم میباشد و باید به پیشنهادات و مقالات و مشکلات مربوط بدان توجه داشت .

درکنگره عده ای دلایلی درمورد علل ازجای کنده شدن و حمل مواد بوسیله آب را تجزیه و تحلیل نمودند و یکی از علتها را همان فرسایش خاک ساحلهای رودخانه و پودر شدن آن در نظر آوردند و متدهای صحیحی را که در پائین آوردن فرسایش خاک پیشنهاد خواهد گردید ستودند . همچنین در طرز تعیین مقادیر رسوبات مخزن سد راههای مختلفه ای توسط مؤلفین پیشنهاد گردید و درکنگره نسبت بدانها اظهار نظر شد . بالاخره موضوع مهمی که درباره تهنشین شدن مواد معلق پیش می آید خارج کردن آن از مخزن است که با طرح درست آبگیرها - مجاری تخلیه و دریچه ها - مجاری تحتانی رابطه مستقیم دارد و باید از بکار بردن شیرهای پروانه ای و فورانی در اعماق پائین مخزن بر حذر بود .

درموقع طرح و ساختمان سد باید به انتخاب ماشین آلات منقول مناسب جهت نقل مکان سیلت در مخزن توجه کافی مبذول داشت . مهندسین بهره برداری باید به اثرات تهنشینی ذرات درسد توجه کامل داشته و از اوضاع هیدرولیکی و شرایط حوزه آبگیر دریاچه و غیره هر لحظه باخبر باشند و ضمن آزمایشات دوره ای باید مقدار تهنشین را بدانند . غواصان باید وضع آبگیر را معلوم نمایند که چقدر سیلت احیاناً جلوی ورودیها را گرفته است . آبگیرهای تحتانی باید مرتباً بازو بسته شوند . بالاخره با توجه به مقالاتی که درمورد تیرگی آب - حرارت محیط - کنترل آب و ارزیابی اقتصادی تهیه شده و زمان مورد بحث درکنگره مطالب بصورت زیر تفسیر گردید .

۱ - فنون ساختن خاکریزهای حایل در مقابل بارندگی برف و یخ بنندان
۲ - ساخت آبگیرها در پائین ترین نقطه سد جهت خالی نمودن مواد تهنشین شده در مخزن تاحدی که مقدور است .

۳ - قراردادن آبگیر در نقاط مختلف بدنه سد

۴ - ارزیابی اقتصادی اثرات محیط روی طرح مخزن

که مراتب ۱ و ۲ مناسب تشخیص داده شد و ارزیابی ۴ فوق توصیه گردید .

علاوه بر مقالات چهارگانه فوق الذکر ۱۲ مقاله عمومی از کمیته های علمی ۱۲ کشور عضو کمیته تهیه و بچاپ رسیده که هر یک بنوبه خود دارای اهمیت فوق العاده ای میباشد .

همچنین ۲۱ مقاله در مطالب مختلفه بسیار مهم از ۲۱ کشور عضو کنگره ارسال که بچاپ رسیده که یکی از آنها درباره سد اسوان روی رودخانه نیل است که مؤلف طرق کنترل تراوایی آب توسط هسته - پرده تزریق - پرده تزریق

کانال درچینه‌های آبرفتی - پرده محوری سدوتکیه گاهها و پرده تزریق کنتوری و غیره شرح داده است و هر يك از مقالات بنوبه خود در طرح واحدهای متعلقه هر پروژه قابل توجه میباشد .

پس از اختتام کنگره شرکت کنندگان و همراهان که تعداد آنها از هزار و پانصد نفر تجاوز مینمود توسط دوازده گروه مختلف از مکزیکوسیتی به محلهای مختلف جهت مطالعات سدها و بررسی پیشرفت‌های سدسازی و آبیاری که همه طبق برنامه‌هایی دقیق تنظیم گردیده بود از طریق خطوط هوایی و زمینی اعزام گردیدند. گروه دوازده گانه سدهای مختلفی را در مسیرهای گوناگون بازدید و برای گزارش دهنده این توفیق بدست آمد که از سدهای والریوتر و جانو و جنرال امیر و سوفیگوواروبزفید و شبکه‌های آنها را بررسی نمایم یکی دیگر از شرکت کنندگان ایرانی در مسیر ۵ از سد کوتزیو و سدال انفیز نیلو و نیر گاه آبی لاولیتا بازدید بعمل آورد .

در اینجا لازم میدانم که توجه خوانندگان را علاوه بر نتایج علمی ذکر شده به موارد زیر نیز معطوف دارد:

۱ - شرکت در چنین کنگره بین‌المللی بسیار مهم علمی برای همه ایرانیان شرکت کننده و دیگر شرکت کنندگان بسیار جالب بوده و باید از کمیته ملی آبیاری و زهکشی ایران که جهت اعزام کارشناسان اقدام نموده‌اند تشکر نماید.

۲ - مواردی که در طول مراسم کنگره در مورد سدهای بزرگ و مسائل و مشکلات و طرح آنها بیان گردید کلاً در حد عالیترین سطح علمی بوده و از نتایج حاصله آن می‌توان در آینده هر چه بهتر سود برد.

۳ - آشنائی با کارشناسان و مهندسين عالی رتبه پیشرفته جهان که از ممالک مختلف آمده بودند فراموش نشدنی و چنین موقعیتی برای کسی کمتر اتفاق خواهد افتاد که اکثر آنها را در يك محل ملاقات و مذاکره نماید.

۴ - حسن اخلاق و رفتار و همکاری و تبادل نظر شرکت کنندگان نسبت به یکدیگر و صف‌ها کردنی است.

۵ - مسائلی که در طول کنگره بیان گردید مسائلی بودند که شرکت کنندگان همه با میل و علاقه وافر و با دلبستگی کامل که ارتباط با شغل آنها داشت رغبت زاید الوصفی نشان میدادند.

۶ - بحث ۶ کتابچه منتشره و دیگر کتابچه‌های مفصل دیگر که بین شرکت کنندگان منتشر گردید می‌تواند به بهترین وجهی مورد استفاده دیگر مهندسين در امر طرح و اجرا بهره برداری در امر سدسازی قرار گیرد.

۷ - کسب اطلاعاتی که در این کنگره و امثال آنها برای شرکت کنندگان حاصل میشود بنحوی دیگری و بدون شایستگی مقدور نمیشد و از نظر اطلاعاتی و صف ناپذیر است .

۸ - به مهندسين و کارشناسان عالی توصیه میگردد که در دوران کار و اجراء بهمه مسائل مربوط به سدسازی - زهکشی - آبیاری و بهره برداری از آنها دقت کامل مبذول و با توجه به مسائل مربوطه مقالات علمی تهیه و جهت تبادل نظر فنی و استفاده دیگر ممالک به کنکرها‌های آینده تسلیم تا در اختیار استفاده کنندگان قرار گرفته و از تجارب آنها در سطح بین‌المللی سود گیرند .

در خاتمه از رؤسا - گردانندگان - مدیران و کارکنان دولت جمهوری مکزیک که با کمال دقت تحت برنامه‌های مدرن دوازدهمین کنگره بین‌المللی سدهای بزرگ را در مکزیک با عالیترین وجهی تشکیل و به سرانجام رسانده‌اند تشکر مینماید .

گزارش کنفرانس آب منطقه آسیا و حوضه اقیانوس آرام (اسکاپ)

مربوط به کنفرانس آب سازمان ملل

داود حریری

مقدمه

کنفرانس آب سازمان ملل در ماه مارس ۱۹۷۷ (اسفندماه سال ۲۵۳۵) در آرژانتین تشکیل خواهد شد مطالبی که در کنفرانس مطرح خواهد شد عبارتند از:

۱ - ارزیابی میزان آب موجود و مصرف آن و میزان مصرف در سالهای آینده و امکان توسعه منابع آب.
۲ - استفاده از تکنولوژی جدید در مراحل مختلف ارزیابی و توسعه منابع آب و همکاریهای بین المللی در این زمینه.

۳ - مدیریت منابع آب در کشورهای مختلف و توصیه بهترین روشهای مدیریت و جلب همکاریهای بین المللی برای ساماندهی رودخانههای مشترک مرزی یا بین المللی و طرح پیشنهادات مربوطه در سطح بین المللی.
برای اینکه این کنفرانس جهانی آمادگی داشته باشد هر کشوری مسائل مربوط به خود را قبلاً در کنفرانس منطقه‌ای مطرح کرده و هر منطقه گزارشی بسازمان تسلیم میکند. ایران که عضو کمیسیون اقتصادی و اجتماعی سازمان ملل برای آسیا و حوضه اقیانوس آرام (اسکاپ) است در مردادماه امسال در کنفرانس منطقه‌ای بانکوک شرکت نمود. در کنفرانس بانکوک اطلاعات زیربنایی در مورد منابع آب منطقه و مصارف کنونی و آینده آب مطرح گردید. این اطلاعات شامل آب و هوا و میزان بارندگی، آبهای سطحی و زیرزمینی و موجودی آب و مصرف آب و کیفیت آب و نیز تشکیلات موجود در کشور. های منطقه بود. خط مشی‌ها و قوانین جاریه نیز در کنفرانس مطرح گردید. ایران موضوع ملی شدن آب و پیشرفتهای توسعه منابع آب کشور را در کنفرانس مطرح نمود که مورد توجه قرار گرفت.

در کنفرانس منطقه‌ای بانکوک کشورهای افغانستان و استرالیا و بنگلادش و هنگ کنگ و هندوستان و اندونزی و ایران و ژاپن و مالزی و فیلیپین و ویتنام و پاکستان و فیلیپین و جمهوری کره و سنگاپور، سری لانکا و تایلند شرکت داشته و نمایندگان هر یک از این کشورها طی مقالاتی درباره وضع موجود منابع آب و میزان مصرف و مشکلات کشورهای خود به بحث و مذاکره پرداختند.

منابع آب منطقه.

این منطقه جمعاً ۳۱ میلیون کیلومتر مربع یا ۲۳ درصد از مجموع زمینهای دنیارافرا گرفته است و ۵۱/۸ درصد جمعیت دنیا در این منطقه سکونت دارند. آب و هوای منطقه متغییر است. متوسط سالیانه بارندگی در سه کشور نزدیک به خط استوا (فیلیپین، مالزی، اندونزی) دارای بیشترین مقدار (۲۳۰۰ میلیمتر در سال) و در کشورهای افغانستان، استرالیا، ایران، مغولستان، پاکستان دارای کمترین مقدار است (۲۰۰ تا ۵۰۰ میلیمتر در سال). مقدار بارندگی در کشورهای متفاوت است. مثلاً در برهماپوترا و هندوستان میزان بارندگی متوسط سالیانه ۲۵۰۰ میلیمتر است در صورتیکه در قسمت‌های مرکزی هندوستان مقدار متوسط بازرگانی سالیانه ۳۷۵ میلیمتر می باشد. بطور کلی در کشورهای اندونزی،

هنگ کنک، مالزی، زلاندنو، فیلیپین، سنگاپور، سریلانکا، متوسط بارندگی سالیانه بیش از ۲۰۰۰ میلیمتر در سال و میزان آبهای جاری سطحی بر حسب عمق (Run - off) بیش از هزار میلیمتر است.

میزان متوسط بارندگی در کشورهای بنگلادش، برمه، هندوستان، ژاپن، نپال، کره، تایلند بین ۱۰۰۰ تا ۲۰۰۰ میلیمتر در سال و مقدار آبهای سطحی جاری بر حسب عمق بین ۵۰۰ تا ۱۵۰۰ میلیمتر است. میزان متوسط بارندگی در کشورهای افغانستان، استرالیا، وچین، ایران، پاکستان کمتر از ۱۰۰۰ میلیمتر در سال و مقدار آبهای سطحی جاری بر حسب عمق بین ۵۰ تا ۲۸۰ میلیمتر است بطور کلی در کنفرانس بانکوک موضوعهای اصلی مربوط به سرمایه گذاری - توسعه و ساماندهی منابع آب تعیین و مشخص شده اند کلیه این موارد که بایستی مورد توجه دولتها قرار گیرند در گزارش کنفرانس مطرح و توصیهها و پیشنهادات مربوط به این موارد نیز در فصل جداگانه‌ای ذکر شده است.

در زمینه بررسی و توسعه و مدیریت منابع آب برای بدست آوردن راندمان مطلوب و تامین آب بمیزان کافی بایستی برنامه‌ای هم‌آهنگ و تلفیق شده بوجود آید. برای اجرای برنامه‌های هماهنگ سازی سازمانهای متفاوت مسئول بهره برداری در کشورهای مختلف بوجود آمده و با طرح ریزی شده اند ولی در موارد بسیار ثابت شده است که تشکیلات فعلی کافی نیست. سیاست آب تا اندازه‌ای بستگی بخود کشور و منابع و موقعیت سیاسی، اقتصادی و اجتماعی آن دارد ولی میتوان تعدادی از این اصول را در کشورهای دیگر نیز پیاده کرد. بعضی کشورها در مورد آب یک سیاست ملی انتخاب کرده اند البته در نظر گرفتن عامل محیط و اجتماع که همپایه عوامل تکنولوژی و اقتصادی است در پروژهها ضروری می باشد. اکثر پروژهها نیازمند سرمایه گذاری بزرگی بوده و استهلاک سرمایه طولی‌المدت است.

توسعه منابع آب بطور کلی از تمهیدات و وظایف دولت است زیرا تهیه آب از ضروریات رشد و توسعه ملی است و هزینه سرمایه گذاری پروژهها زیاد است و لذا دولتها وظیفه دارند که توسعه منابع آب را ترغیب کنند. تخصیص هزینه به هدفها بستگی دارد. هدفهای ممکن عبارتند از بازده اقتصادی رفاه اجتماعی، نیازمندیهای محیطی و سیاسی ولی تخصیص اعتبار در صورت عدم مدیریت صحیح اختلالاتی بوجود می آورد. مشارکت عموم برای موفقیت پروژهها ضروری است و همچنین بایستی مصرف کنندگان در مدیریت سیستم‌های آبیاری سهیم شوند. جهت مشارکت موثر عموم آموزش پیشرفته برای افراد مسئول لازم است. در مورد قانون آب و تشکیلات اجرایی آن باید گفت که بعضی از کشورها دارای قوانین پیچیده‌ای هستند که باید به تلیخیص آنها همت گماشت. در تشکیلات اداری و قوانین موضوعه تجدید نظر بعمل آمده و از تکنیک و تجارب دیگر کشورها استفاده شود. بین زمین و منابع آب رابطه نزدیکی وجود دارد لذا اهمیت وارزش مدیریت خاک را بعنوان عاملی که تاثیر بر موجودیت و کیفیت آب سطحی و زیرزمینی می گذارد باید در نظر داشت. بهره برداری از زمین از طریق آبیاری اساس زندگی اکثریت مردم منطقه است. جاهائیکه فرسایش خاک زیاد باشد تامین هزینه ومدت زمان احیاء خاک بعلت طولانی بودن از عوامل بازدارنده بحساب می آید و اقدام مستقیم دولت و تشریک مساعی آن اجتناب ناپذیر است. یکی از نیازمندیهای اساسی جهت برنامه‌های مدیریت خاک ارزیابی کافی از خاکها برای هر گونه بهره برداری است. در اکثر کشورها در زمینه بهره برداری از خاک و آسیب‌هایی که معلول بهره برداری نادرست از آن است فعالیتهائی صورت میگیرد.

وضع آب موجود

شناخت و برآورد آب مناطقی که دچار کمبود آب هستند بویژه آب زیرزمینی این مناطق که غالباً مناسبترین منبع برای برنامه‌های عمرانی است باید مورد توجه قرار گیرد.

ارزیابی کیفیت آب در اثر مصرف مواد شیمیائی و فضولات حاصله از مصارف شهری و کشاورزی مشکلتر شده است. و تا بحال کنترل زیادی بعمل نیامده ولی باید برای تعیین حداقل مرغوبیت آب جهت مصارف عمومی و آبیاری آمار لازم از نظر کمی و کیفی مشخص گردد.

ثبت پارامترهای اساسی کیفیت آب بادشواریهائی مواجه شده ولی مبادله تجارب حاصله درباره این موضوع خالی از فایده نیست. بهره برداری از آب برای مقاصد مختلف و تحت شرایط گوناگون و شیوه بهره برداری از آن در گذشته جهت برنامه ریزی پروژههای جدید و مدرنیزه کردن و بالابردن بازده فوق العاده حائز اهمیت است نصب دستگاههایی برای اندازه گیری مصرف آب غالباً نتایج فوری از نظر اقتصادی دربر خواهد داشت. در مواردی که نوع بهره برداری و استفاده

از آب مسائلی مانند زهکشی و فاضلاب را بمیان می‌آورد مدیریت ویژه آب نیازمند بیک سلسله آمار و اطلاعات در زمینه مقادیر و همچنین درباره کیفیت آنها است. بعضی از تشکیلات صنعتی موجب تغییرات عمده‌ای در کیفیت آب شده‌اند و اینها پایداری برای تعیین مقدار تصفیه آن قبل از تخلیه در مجرای اصلی و سیستمهای زهکش می‌باشند در کشاورزی آبیاری شده با استفاده از کود گیاهی و حیوانی همین نیاز مشابه وجود دارد. در این صورت تصفیه و استفاده مجدد عملی بنظر نمی‌رسد لیکن وقوف به کیفیت آب در طرح فاضلاب و تخلیه آن و استفاده مجدد از آن در بهره برداری حائز اهمیت است.

مدیریت آب

تجارب موجود در بعضی از کشورها برای کشورهای دیگر مثمر تر خواهد بود. همچنین تهیه آمارهای مختلف مربوط به آب و هواشناسی برای تهیه طرحهای توسعه منابع آب ضروری بوده و مبادله آنها نیز بسیار مفید میباشد. تربیت افراد متخصص و کارآزموده باید همواره مورد نظر باشد.

از آبهای زیرزمینی میتوان بعنوان ذخیره و یا منبع استفاده کرده و تلفات حاصل از تبخیر را به حداقل رساند. بعضی از کشورها به تغذیه مصنوعی سفره‌های آب زیرزمینی پرداخته‌اند.

مسائل فنی مخصوص مانند شیرین کردن آبهای شور باوروری ابرها جلو گیری از تبخیر با استفاده از تکنیک جدید تغذیه مصنوعی سفره‌های آب زیرزمینی استفاده از ماهواره‌ها در شناختن منابع آب و بالاخره گسترش تحقیقات و تعلیمات از مسائل مورد بحث کنفرانس منطقه‌ای بوده است. در مورد مسائلی که در فوق بآنها اشاره شد و نیز عملیاتی که در زمینه‌های مختلف بایستی انجام شوند، کنفرانس توصیه‌هایی کرده است که اهم آنها بطور خلاصه در ذیل آمده‌اند.

امور منابع آب در بعضی از کشورها به سازمانهای مختلفی سپرده شده است که غالباً هماهنگی لازم در بین آنها وجود ندارد و نیز با سایر جنبه‌های برنامه‌ریزی ملی مربوط نمی‌باشد. لذا توسعه و ساماندهی منابع آب در کشور بایستی جزئی از برنامه‌ریزی ملی و مبتنی بر همکاری واقعی بین مسئولین سرمایه‌گزار و توسعه منابع آب باشد و در نحوه توزیع مسئولیت‌ها تجدید نظر شود یعنی برنامه‌ریزی برای آب با سایر جنبه‌های برنامه‌ریزی ملی توأم گردد و کلیه مسئولین ساماندهی‌های مختلف منابع آب با هم‌دیگر همکاری و هماهنگی داشته باشند.

یک سیاست ملی درباره آب بطور کلی تدوین و با در نظر گرفتن مشخصات مربوط به کشور به‌مورد اجرا گذارده شود. کنفرانس در مورد برنامه‌ریزی و برآورد منابع آب موجود و میزان مصرف آن و نیز در مورد تدوین قوانین و مقررات مربوط به آب تکنیک‌های برنامه‌ریزی و برآورد، مشارکت عموم، قانون آب و تشکیلات اداری آن، جمع‌آوری آمار مبنائی راندمان مصرف آب و مدیریت آب شهری و صنعتی و کشاورزی محیط زیست و امور بهداشتی، منابع آب جوامع روستائی، رفع زیانهای ناشی از سیل، خشکسالی و کم‌آبی، رودخانه‌های بین‌المللی آموزش تکنولوژیست، آموزش مصرف‌کننده آب بررسی و مطالعه و ایجاد ارتباط بین کنفرانس منابع آب سازمان ملل و دیگر کنفرانس‌های جهانی و بالاخره بکار گرفتن تکنولوژی جدید در مورد توسعه منابع آب توصیه‌هایی نموده است.

زلزله شناسی سدها

و

اقدامات وزارت نیرو در زمینه مطالعات سیسمولوژی سدهای بزرگ ایران

مسعود پیمان

سازمان آب منطقه ای تهران

مطالعه زلزله شناسی نواحی منتسب به چند سد بزرگ در دنیا و حتی در کشور ما ایران نشان میدهد در صورت وجود شرایط خاص تکتونیکی و زمین ساختمان سدهای بزرگ و آلا تشکیل دریاچه های عمیق پشت سدها موجب تشدید فعالیت زلزله ای در مناطق اطراف سدها میگردد.

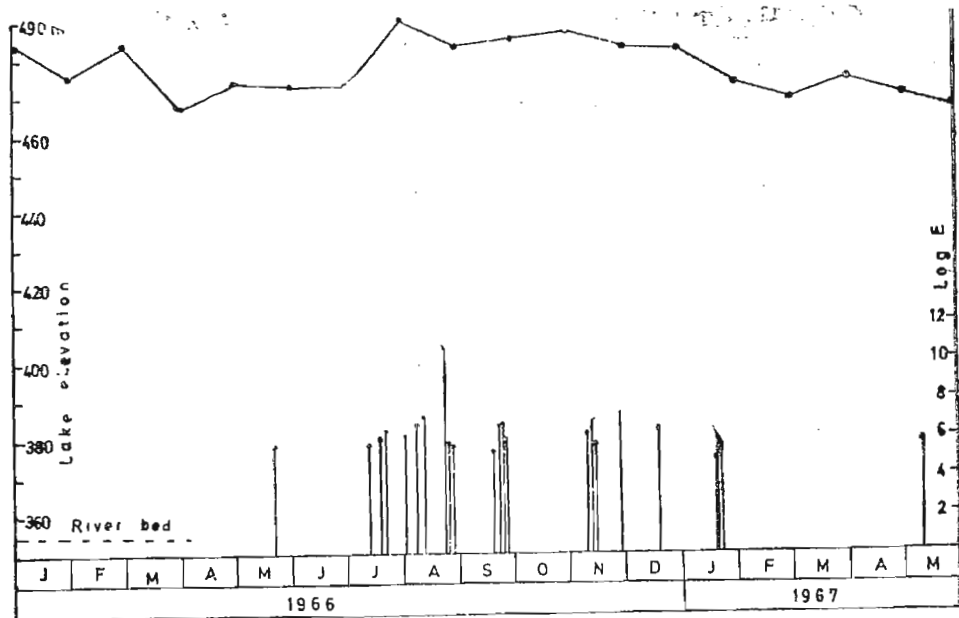
مقایسه آمار زلزله های این مناطق در دو دوره قبل و بعد از آبگیری مخزن سدها موارد متعددی را مشخص کرده است که در آنها نقش تشکیل دریاچه مصنوعی سدها در بروز زلزله کم و بیش استنباط میشود.

در این مقاله بذکر زمین لرزه هایی که در نزدیکی بعضی از دریاچه سدها در نقاط مختلف دنیا بوقوع پیوسته اند مبادرت شده است. تعدادی از این زلزله ها بعلت اینکه دارای ماگنیتود بالاتر از ۴ درجه بودند خسارات قابل ذکری را بوجود آورده اند عوامل بوجود آورنده. و مکانیسم زلزله های بزرگ مصنوعی هنوز بطور کامل مانند زلزله های طبیعی روشن نگردیده است. مطالعاتی که در این زمینه صورت گرفته نشان میدهد عملاً فعالیت زلزله ای شدید موقعی شروع میشود که ارتفاع آب ذخیره شده از صدمتر تجاوز زمینماید و باید در نظر داشت ارتفاع آب تغییرات ناگهانی و قابل توجه در رقوم دریاچه موثرتر از حجم کل دریاچه می باشد. همچنین فعالیت لرزشی تحت شرایط خاص ژئولوژی محل دریاچه سدها مستخوش تغییر میگردد از این رو ساختن سدها همیشه عامل بروز زلزله نمیشود از همین جهت لزوم انجام مطالعات لرزه شناسی و ژئولوژی محل دریاچه ها بیشتر محسوس می شود. با توجه به نتیجه مطالعات لرزه شناسی سدها امر بررسی اثرات متقابل زلزله و سد بر همدیگر مورد توجه قرار گرفته و در نقاط مختلف جهان بانصب دستگاههای زلزله سنج در مجاورت سدها این مطالعات پی گیری و تکمیل میگردد.

بارزترین مثال این پدیده تغییر خصوصیات زلزله خیزی Seismicity ناحیه دراک واقع در کوههای آلپ فرانسه بعد از احداث سد موتتی نارد در منطقه مذکور میباشد به همین لحاظ نتیجه مطالعات زلزله شناسی این ناحیه بعنوان نمونه تیپیک انتخاب و تشریح میگردد.

سد قوسی موتتی نارد در باریکترین قسمت بستر رودخانه دراک واقع در کوههای آلپ فرانسه ساخته شده است، آبگیری سد از بهار سال ۱۹۶۲ شروع شد و در ۲۰ آوریل سال بعد ارتفاع آب به ۱۳۵ متر رسید و حجم آن بالغ بر ۲۷۵ میلیون متر مکعب گردید، در ۲۵ آوریل بدنبال دو تکان خفیف زلزله شدیدی روی داد و خرابیهای را در روستاهای اطراف سد موجب گردید، نقشه های ایزوستیسمال نشان میدهد مرکز منحنی های هم لرزه تقریباً در وسط دریاچه سد قرار داشته و

* این مقاله خلاصه مطالبی است که در دومین کنفرانس علمی و پژوهشی ژئوفیزیک در اسفندماه ۲۵۳۴ در دانا نگاه فردوسی مشهد ایراد گردید.



مقایسه میزان انرژی رها شده (بر حسب ژول) با تغییرات سطح آب

در دو مین دوره آنگری سد مونتی نارد

شعاع تاثیر زلزله از ۴۰ کیلومتر متجاوز نکرده است و این بدان معنی است که کانون زلزله خیلی نزدیک سطح زمین می باشد، محاسبات میکروسیسمیکی اپی سانتر نیز با ارقام منحني های هم لرزه که متکی بمطالعات ما کروسيسيمیک زلزله می باشد تقریباً مطابقت میکنند.

بدنبال این زمین لرزه انستیتو فیزیک دو گلوب در ماه اوت ۱۹۶۳ یک ایستگاه زلزله نگاری در جوار سد مونتی نارد ایجاد نمود و مطالعه فعالیت های لرزشی منطقه در این ایستگاه دنبال گردید.

مطالعات نشان میدهد که قبل از ساختمان سد مونتی نارد زلزله قابل توجهی در محل روی نداده بود ولی همزمان با تکمیل عملیات آبگیری دریاچه سد و رسیدن سطح آب به ارتفاع ۱۳۵ متری اولین زمین لرزه شدید در ۱۲ کیلومتری شمال غربی مونتی نارد در آوریل ۱۹۶۶ احساس گردید.

سكانس دوم لرزه ها در سال ۱۹۶۶ ثبت شد که شدیدترین آنها در ۲۴ اوت همان سال با ماگنیتود $4\frac{1}{3}$ در محل

بوقوع پیوست ولی بشت زلزله سال ۶۳ نبود. این بار هم شوک اصلی و شوکهای بعدی بلافاصله بعد از پر شدن مجدد دریاچه زمانیکه ارتفاع آب به ۱۳۵ متر رسیده بود ثبت شدند.

باید اشاره کرد که سد مونتی نارد از نظر تکنونیک در منطقه بی ثباتی که دارای تعداد زیادی گسل میباشد بنا شده است مخصوصاً گسل دولامور که در امتداد شمال جنوب کشیده شده و بسیاری گسلهای دیگر که در امتداد شرق و غرب وجود دارند بعلاوه وجود تعدادی درزها و منافذ را که نفوذ آب را در منطقه ممکن میسازند باید ذکر نمود.

با در نظر گرفتن وضع دره احتمال میرود ذخیره آب دریاچه مونتی نارد بیش از حد توانائی منطقه برای حفظ توازن و ثبات بوده است.

مطالعات مشابهی با بهره گیری از آمار پانزده ساله مرکز تحقیقات ژئودزی آمریکا و با استفاده از امکانات یک شبکه زلزله سنجی مرکب از چهار دستگاه در اطراف سد بولدور صورت گرفت، امروز بکمک این تحقیقات شاید بتوان ارتباط بین

پرسیدن دریاچه سد مذکور که بر روی رودخانه کلورا دو بسته شده است و فعالیت لرزشی منطقه میدرا دریافت. این زمین لرزه‌ها ممکنست به تجدید فعالیت زلزله‌ای در طبقات پلیوسن و قبل از پلیوسن در اثر افزایش ناگهانی وزن آب دریاچه باشد در این صورت باید گفت ایجاد دریاچه‌های مصنوعی ممکنست گاهی موجب تحریک مکانیسم جنبشهای کوهزائی و رهایی انرژی انباشته و بالاخره وقوع زلزله‌های شدید بشود.

پرفسور ماین در تشریح فعالیت زلزله مناطق اطراف سد کاریبا واقع در دره زامبزی آفریقا در همین کنگرسدهای بزرگی متشکله در استانبول در سال ۱۹۶۷ اظهار داشت این لرزه‌ها ممکنست در اثر واکنش قشر زمین در برابر فشار سنگین و یک جانبه آب روی داده باشد، وی همچنین متذکر شده است زلزله‌های جدید منطقه کاریبا از نظر شدت گاه‌لا در محل بیساقه میباشد زیرا قبل از ساختمان سد این منطقه از نظر فعالیت‌های لرزشی بعنوان ناحیه باثبات و آرامی شناخته شده بود و مرکز هیچیک از زلزله‌های محسوس قاره آفریقا باین کشور اختصاص نداشت.

زمین لرزه شدیدی با ماگنیتود $6\frac{1}{3}$ در ۵ فوریه ۱۹۶۶ در اوریتانهای یونان بوقوع پیوست، همچنین یک سری لرزه‌های خفیف محلی با تازاید و تعداد چشم گیری ثبت گردید که با خصوصیات زلزله‌ای حاکم در منطقه تا آن زمان مغایر بود. این لرزه‌ها بعد از سد بندی در رودخانه آچلوس و ایجاد دریاچه مصنوعی کرماستا تظاهر کردند.

بنظر میرسد دستیابی به ارتباط تعداد لرزه‌ها با افزایش آب دریاچه چندان مشکل نبوده و دلایل خوبی برای این ادعا وجود دارد، بدین تعبیر که تعادل تکتونیکی منطقه کرماستا بقدر کافی ناپایدار و مستعد بر هم خوردن بوده است و افزایش یک جانبه حجم آب این رویداد را تسریع کرده است.

آخرین گروه از زلزله‌های منتسب بسدها که توسط هیات‌های معتبر علمی در سطح جهانی مورد مطالعه قرار گرفته زمین لرزه شدید ناحیه کوینا کاره هندوستان است که در دهم دسامبر ۱۹۶۷ در محل سدی بهمین نام بوقوع پیوست. متعاقب این رویداد سازمان یونسکو اکپیی مرکب از زلزله شناسان و زمین شناسان و سد سازان عالی رتبه خود را برای بررسی زلزله از نظر گاه‌های مختلف به هندوستان اعزام نمود.

بطوریکه در گزارش علمی و فنی کمیته تحقیق یونسکو منعکس میباشد در فاصله ۱۰ سپتامبر ۶۴ تا ۱۲ سپتامبر ۶۷ تعداد ۱۵۴ زلزله با ماگنیتود بین ۲ تا ۳ درجه ریشتر روی داده است، این سانتر اکثر لرزه‌ها در قسمت غرب و جنوب و مرکز دریاچه قرار داشته و حداکثر فاصله چهل کیلومتری بالادست سد پراکنده بودند.

حوالی ساعت ۲۳ روز ۱۰ دسامبر ۱۹۶۷ بوقت گریفویچ زلزله بسیار شدیدی با ماگنیتود ۶ تا ۷ در کوینا بوقوع پیوست.

موقعیت جغرافیائی اپی سانتر زلزله $22/4 - 17$ شمالی و $44/8 - 73$ شرقی و در فاصله سه کیلو متری جنوب سد کوینا قرار داشت. بر اثر این زمین لرزه خساراتی در پایه‌ها و قسمت‌های مختلف ساختمان سد گردید و شدت آسیب در ساختمان سد کوینا بحدی بود که برای مرمت و انجام اقدامات تقویتی بنظر افزایش پایداری و ایمنی سد ناگزیر از انتخابه آب دریاچه سد گردیدند.

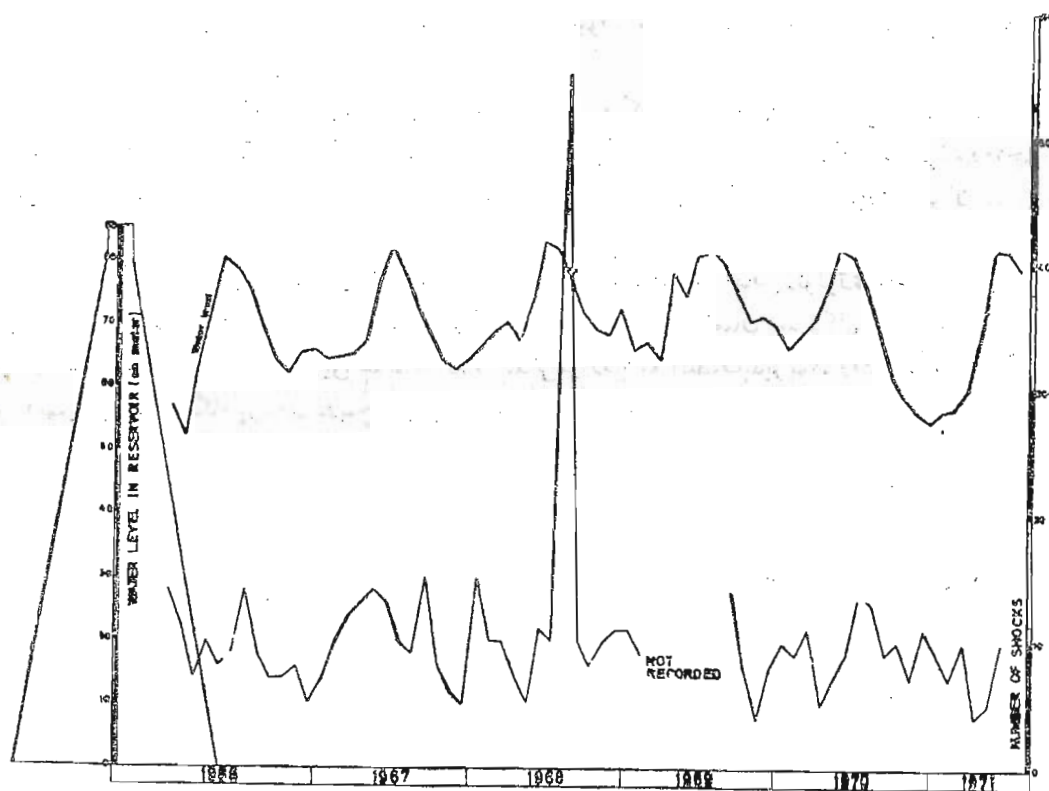
عنوان شدن نظریه ارتباط احداث سدها و تشکیل دریاچه‌های مصنوعی با وقوع احتمالی زلزله‌های محلی لزوم بررسی اثرات سیممیکی سدهای بزرگ را مورد توجه دولت‌ها قرار داده و در نقاط مختلف جهان با نصب دستگاههای زلزله سنج در مجاورت سدها این مطالعات پی گیری و تکمیل میشود، در این زمینه می‌توان از ایستگاههای زلزله سنجی سدهای بولدرامریکا - کوینا ناگاره هندوستان - اسوان مصر - مونتینیارد - رزلند - مونسنی و وکلانس (فرانسه) را نام برد.

در کشور ما نیز با توجه بوضعیت خاص زلزله خیزی این منطقه از جهان بررسی اثرات لرزشی سدهای بزرگ ایران مورد توجه وزارت نیرو قرار گرفته و بهمین لحاظ در حال حاضر چند سد بزرگ در نقاط مختلف کشور همچون بوسائل زلزله - سنجی گردیده‌اند. در این زمینه می‌توان از پایگاه زلزله شناسی سد شهبا نوفرچ و دواستگاه کامل لرزه نگاری در پلورولتپان نام برد. استفاده از زلزله سنجها در پروژه سد و تونل لاریشتر بدلیل وجود دو منطقه فعال زلزله خیز در شمال و جنوب رشته کویهای البرز میباشد.

سد شهبانوفرچ که واحد ساختمانی عظیمی در شمال ایران میباشد و در نوع خود از بزرگترین سدهای دنیا بشمار میرود از سال ۱۳۴۰ همزمان با شروع آبگیری دریاچه مجهز به يك ایستگاه کامل زلزله سنجی گردید. سد شهبانوفرچ تنها سد کشور ما میباشد که در آن رابطه تشکیل دریاچه سدا با افزایش تعداد زلزله های محلی مطالعه گردیده است.

نتیجه این مطالعات ابتداء در سمینار سد سازی کشورهای عضو آ.ر. سی. دی در آنکارا مطرح گردید و سپس بکنگره سدهای بزرگ که در ژوئن ۱۹۷۳ در مادرید تشکیل شده بود ارائه شد.

بطوریکه در گزارشات مراکز زلزله شناسی منعکس میباشد و همچنین با توجه باظهارات ساکنین آبادیهای اطراف سد تا پیش از احداث سد هیچگونه زلزله قابل توجهی در این ناحیه بوقوع نپیوسته است. مطالعه سیموگرامهای پایگاه زلزله شناسی سفید رود نشان میدهد که از آغاز ساختمان سد هم ساله قریب ۱۲۰ بار زلزله های خفیف ثبت شده اند مرکز این زلزله ها از حدود ۴۰ کیلومتری محل سد دورتر نبوده و ماگنیتود اغلب آنها کمتر از ۲ درجه میباشد.



در این منحنی ارتباط تخییرات سطح آب دریاچه سد شهبانوفرچ و تعداد لرزشهای محلی بوضوح مشخص میباشد.

تعداد این زلزله ها که معمولا در ماه بین ۵ تا ۱۵ متغیر بوده بطور قابل توجهی از تغییرات ارتفاع آب دریاچه سد تبعیت می نماید. منحنی توأم تغییرات ماهانه ارتفاع آب دریاچه و تعداد زلزله های محلی برای پنج سال اخیر رسم گردیده نشان میدهد از اواسط تابستان تا اواسط زمستان که آب دریاچه در سطح پائین تری میباشد تعداد زلزله های منطقه کم شده و پس از آن متناسب با افزایش مقدار آب مخزن سد زلزله های بیشتری ثبت میگردد ولی اثر نوسانات سطح آب در افزایش یا کاهش تعداد زلزله ها آنی نبوده و معمولا بین این دو عامل يك تا دو ماه فاصله وجود دارد.

در نوامبر ۱۹۶۷ ارتفاع آبی که در مخزن سد ذخیره بوده ۶۲ متر رسید از این ماه ببعده مقدار آب مخزن دائماً رو بهزیاد بوده تا اینکه در ژوئن ۶۸ ارتفاع آب به ۸۲ متر بالغ میگردد در این موقع حجم آب ذخیره شده بالغ بر ۱۸۵ میلیون

مترمکعب بود که نسبت به آب موجود در هفت ماه پیش ۹۵۰ میلیون مترمکعب افزایش نشان میداد و وزن آب ذخیره شده بالغ بر دو میلیارد تن بوده است تا قبل از نوامبر ۶۷ که ارتفاع آب پیوسته رو بکاهش بود تعداد لرزه ها نیز کم میشد بطوریکه در سپتامبر ۱۵ در اکتبر ۸ در نوامبر ۶ و در دسامبر همان سال پنج بار زلزله ثبت گردیده، این تعداد در ژانویه ۶۸ که افزایش ارتفاع آب دو ماه پیش از آن شروع شده بود به ۱۵ بار رسید وقوع این زلزله ها ادامه داشت تا اینکه در دوم اوت ۶۸ یعنی در ماه بعد از آنکه آب بیالاترین ارتفاع خود رسیده بود زمین لرزه شدیدی در فاصله کمتر از ده کیلومتری سد شهبانوفرچ بوقوع پیوست. حدوث این زمین لرزه در گزارشات عمده زلزله شناسی جهان منعکس گردید، بنا بر گزارش U.S.C.G.S. مرکز زلزله شناسی ایالات متحده این سانتر این زلزله در عرض ۳۶/۶ درجه شمالی و طول ۴۹/۱ درجه شرقی قرار دارد که بادر نظر گرفتن مختصات جغرافیائی سد شهبانوفرچ (عرض ۳۶/۷ شمالی و طول ۴۹/۴ شرقی) نزدیکی فوق العاده مرکز زلزله با محل سد میگردد.

وقوع این زلزله و آفترو شوک های آن از نظر تعداد و شدت در این منطقه بی سابقه بوده و از نظر نزدیکی بسد شهبانوفرچ با اهمیت خاص تلقی میگردد.

پرفسور روتیه رئیس مرکز جهانی زلزله شناسی استراسبورگ در مقاله ای در شماره ۱۱ - آورخ ۱۱ ژوئیه ۱۹۶۸ مجله امریکائی نیوساینتیست مینویسد:

امروزه زلزله های شدید و خفیفی را میتوان ذکر کرد که همگی در اثر ساختن سد بوقوع پیوسته اند. بشر وقتی که این سدها را میسازد در واقع نقش آن شاگرد جادوگری را بازی میکند که با کوشش برای کنترل انرژی رودخانه ها باعث تمرکز غیر طبیعی فشارهای درونی زمین میشود که انرژی آن می تواند بطور ناگهانی و با انرژی ویران کننده خود را خلاص سازد.

بطور کلی آنچه از این بحث بر می آید اینست که فعالیت لرزشی تحت شرایط خاص ژئولوژی محل دریاچه سد دستخوش تغییر میگردد و از این رو ساختن سد همیشه عامل بروز زلزله نمیشود. برای نمونه از میان تعداد کثیر سدها میتوان سد سربون در آلپ فرانسه را ذکر کرد. دریاچه این سد تماماً روی طبقاتی قرار داد که انعطاف پذیر بوده و فشار در آن مترکز و معتراکم نمیشود و بهمین جهت از هنگام پر شدن دریاچه مزبور لرزشی روی نداده است.

باستحضار خوانندگان محترم میرساند که در اردیبهشت ماه سال ۲۵۳۶ همزمان با بیست و هشتمین شورای اجرائی کمیسیون بین‌المللی آبیاری و زهکشی که در تهران تشکیل خواهد شد اجلاسیه ویژه‌ای بمنظور بررسی دورنمای آبیاری و زهکشی در تغذیه بشر تا سال ۳۰۰۰ و نقش کمیسیون بین‌المللی و کمیته‌های ملی آبیاری و زهکشی در این مورد نیز در تهران برپا خواهد گردید و از هم‌اکنون آشورهای عضو کمیسیون گزارشی در این مورد برای طرح در اجلاسیه ویژه یادشده بدیبرخانه کمیسیون ارسال داشته‌اند. لذا بی‌مناسبت نیست که ترجمه گزارش آقای جک کالر استاد بخش کشاورزی و آبیاری دانشگاه یوتا در این مورد را که در سمینار آبیاری سال گذشته در دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران ارائه نمود بنظر خوانندگان برسد. گرچه در این گزارش روی آبیاری بارانی تکیه شده ولی چون حاوی ارقامی مفید از نیازهای غذایی بشر در سطح جهانی میباشد لذا مبادرت به ترجمه و چاپ آن گردید.

دورنمای نقش آبیاری در تأمین مواد غذایی جهان

ترجمه مقاله آقای جک کالر استاد بخش آبیاری و کشاورزی دانشگاه یوتا امریکا

خلاصه

در ۲۵ سال آینده افزایش جمعیت جهان اجتناب‌ناپذیر است. بموازات این افزایش جمعیت سطح زندگی مردم نیز بالا خواهد رفت لذا سالانه بطور متوسط حدود ۳۰ میلیون تن مواد غذایی باید افزایش یابد که سه چهارم آنرا غلات تشکیل میدهد. قسمت عمده غلات در اراضی مرکزی ایالات متحده آمریکا، اروپای شرقی و آسیای تولید میگردد. از آنجا که وضع اقلیمی و هواشناسی این مناطق قابل پیش بینی نبوده و میزان بارندگی در این نقاط قابل اعتماد نیست لذا محصول غلات همواره دستخوش ناموزون بود بارندگی بوده و دائماً احتمال وجود قحطی در ابعاد وسیع وجود دارد.

در کشورهای در حال رشد پیشرفت کشاورزی در مزارع کوچک متمرکز شده است و برای نیل به هدفهای اجتماعی خود سعی دارند اقدام با استخدام کارشناسان کشاورزی نمایند ولی بخاطر عدم دسترسی کامل باین قبیل کارشناسان موفق با استفاده از روشهای کشاورزی فشرده و تکنیک‌های جدید تولید مواد غذایی که در امریکا معمول است نشده‌اند. پروژه‌های تولید مواد غذایی که موفق به تأمین هدفهای خود شده باشند انگشت شمارند. در سال ۱۹۷۵ مزرعه‌داران امریکا با استفاده از روشهای فشرده و پیشرفته کشاورزی ۹۰ میلیون تن اضافه محصول تولید و بخارج حمل نمودند که هزینه صادر کردن آن به دو میلیارد دلار بالغ گردید. بنابراین برخلاف عقیده عده‌ای زمین - آب - مواد سوختی - کودشیمیائی - سرمایه و نیروی انسانی مناسب برای تولید مواد غذایی مورد نیاز و جلوگیری از قحطی وجود دارد ولی برای استفاده مؤثر از این عوامل باید از تکنیک‌های جدید از جمله آبیاری بارانی بنحو مؤثر استفاده شود. با استفاده از این روش آبیاری که در تکزاس غربی - کانزاس - نبراسکا و کولورادوی شرقی متداول است میتوان

برای جلوگیری از قحطی در مناطق استفاده نمود. در این مقاله سعی شده است که با ارائه روشهای تولیدغله منطقه‌ای تولید محلی را تقویت و از بروز قحطی جلوگیری نمود.

استفاده از روش آبیاری بارانی در تولید و ذخیره غلات اثر محسوس دارد چون نیاز به کارگر زیاد ندارد و هدف تولید محصول را با سایر هدفهای اجتماعی که نیاز مبرمی به نیروی انسانی دارند درگیر نمی‌نماید. برای مثال برای تأمین مواد غذایی ده تا پانزده هزار نفر جمعیت نیاز به بیش از چهار یا شش فرد ورزیده نیست. برای نشان دادن این چشم‌انداز در آخر گزارش نمودارهای لازم ارائه شده است.

بمنظور تأمین راه حل مطلوب برای رفع نیازهای غذایی جهان باید به نکات زیر توجه شود:

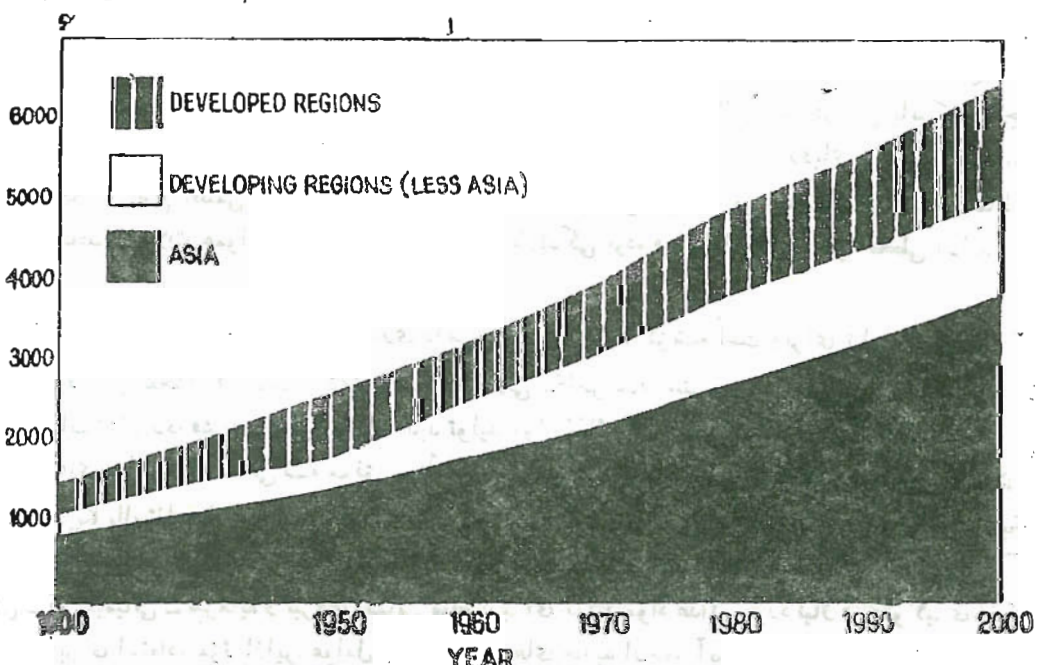
- حتی‌الامکان جمعیت دنیا و منطقه ثابت بماند.
- کارگران باید اکثراً در رشته کشاورزی مشغول کار شوند.
- نیروی کشاورزی به هدر نرود.
- کاربرد مدیریت صحیح و غیر آلوده.
- قیمت محصولات محلی درخور قدرت خرید افراد کم بضاعت باشد.
- مصرف ثروتمندان باید در سطحی پائین‌تر قرار گیرد.

متأسفانه چنانچه بعضی از شرایط فوق که جزء راه‌حلهای مطلوب محسوب میشود رعایت نگردد و در دهه آینده ویژه گیهای ارثی بعضی از غلات تغییر داده نشود مسئله تولید مواد غذایی حل نخواهد شد. قحطی بابعاد گسترده رخ خواهد داد. فقراء گرسنه خواهند ماند و ثروتمندان در تحصیل مواد غذایی تهدید خواهند شد.

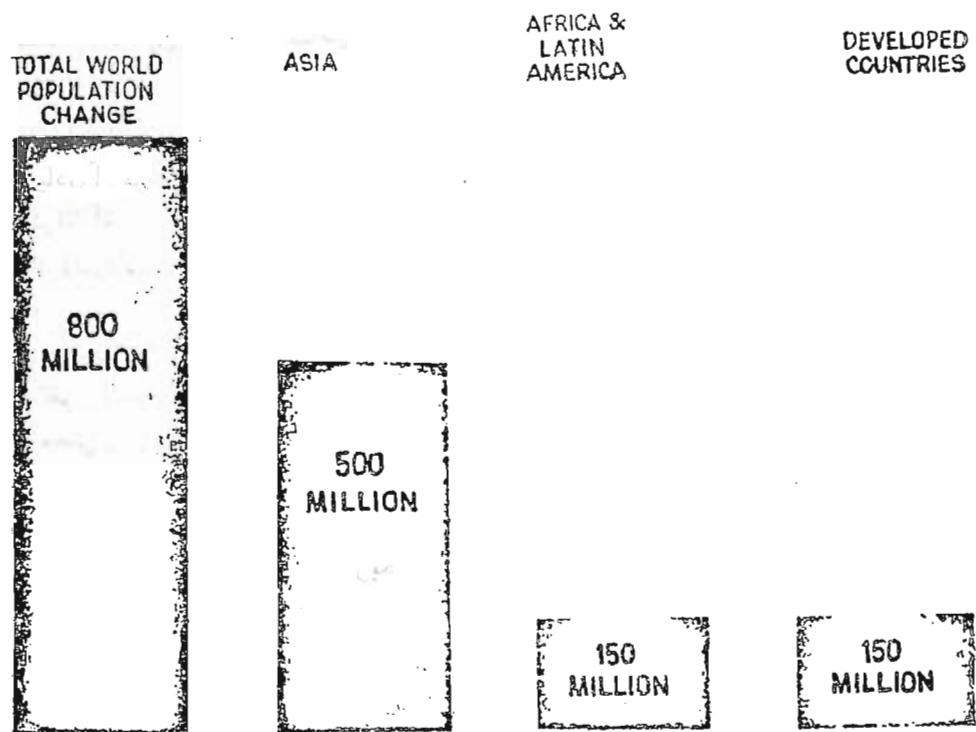
میتوان گفت که در حال حاضر فقط با کمک آبیاری بارانی که دارای مدیریت صحیح و پیشرفته باشد میتوان مواد غذایی بخصوص غلات را به حد کافی تهیه و در دسترس قرارداد و گرچه این راه حل قطعی نیست ولی برای سال آینده وسیله‌ای برای رفع کمبودهای غذایی است تا در این مدت اقتصاددانان و دانشمندان فرصت برای بررسی و ارائه راه‌حلهای مناسبتر داشته باشد.

تا آنجا که مربوط به مواد غذایی جهان است آمارهای قابل توجهی جمع‌آوری و ارائه شده است و در قسمت اول این گزارش خلاصه این آمارها بصورت نمودار ارائه شده است.

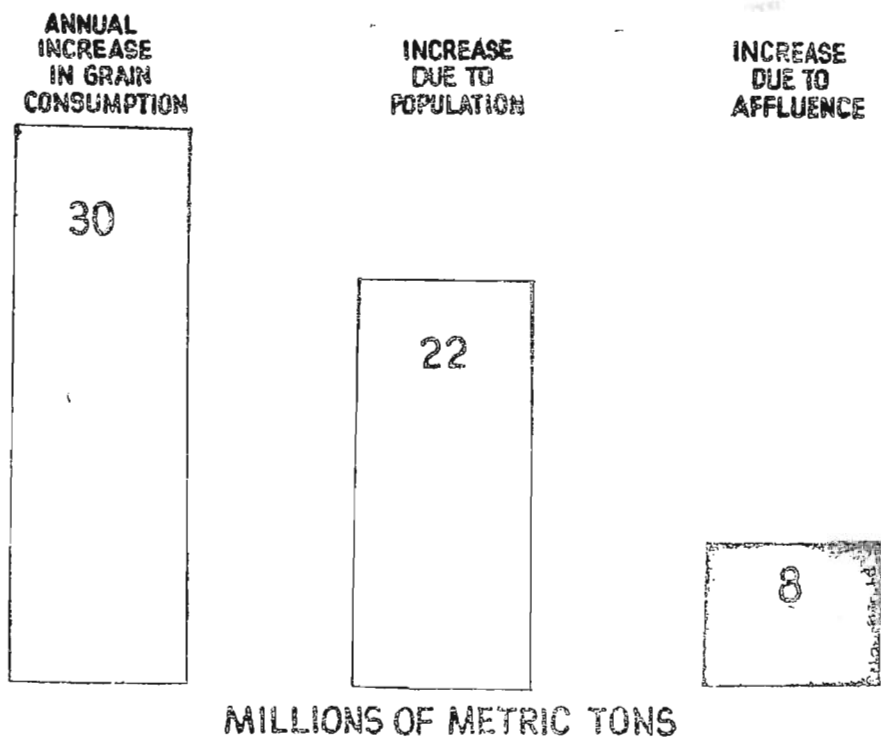
در قسمت دوم بطور نظری نقش آبیاری بارانی و امکانات استفاده از این سیستم مورد ارزیابی قرار گرفته است.



شکل ۱- رشد جمعیت دنیا از سال ۱۹۰۰ تا سال ۲۰۰۰ (میلیون)



شکل ۲ - تغییرات جمعیت منطقه ای بین سالهای ۱۹۷۰ تا ۱۹۸۰



MILLIONS OF METRIC TONS

شکل ۳ - افراط

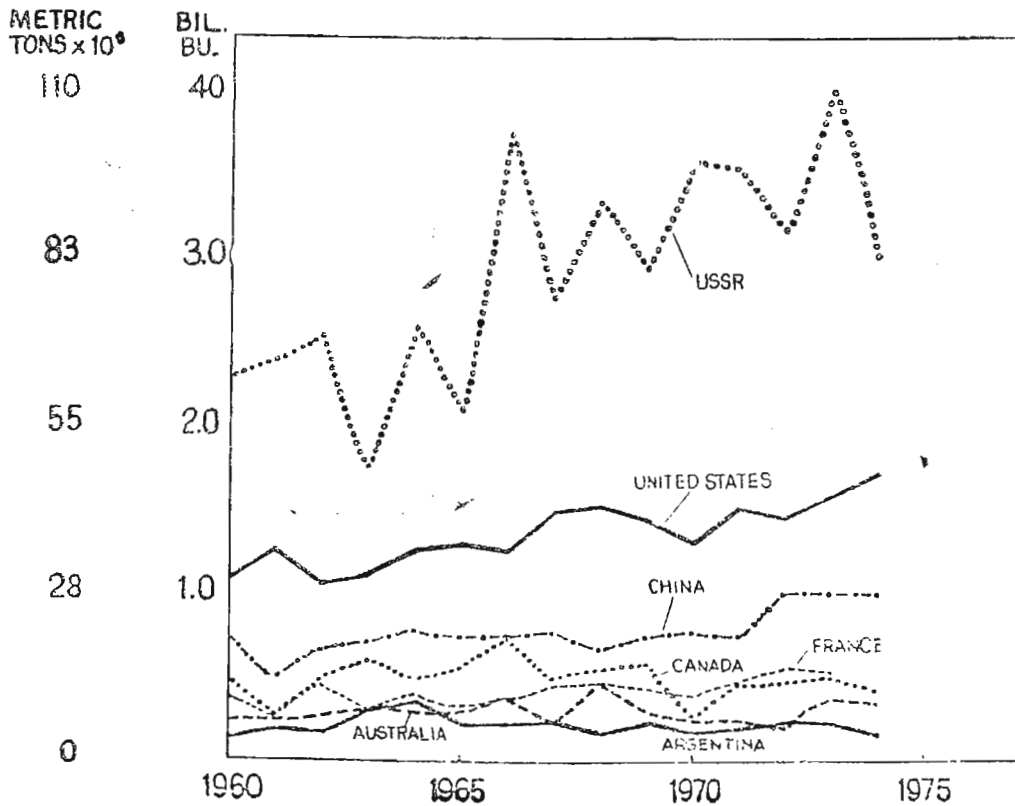
در قسمت سوم وضع کنونی و چشم انداز کارهایی که میتوان انجام داد ارائه شده است .
 قسمت چهارم این گزارش اختصاص به پیش بینی وضع تغذیه دارد .

قسمت اول - حقایق

این اظهارات ... این شمارها ... این شعارهای وحشتناک ... از همه وحشتناک تر آنکه در اغلب کشورهای فقیر عدای زیادی از مردم جلوچشمان حیرت زده سایرین از گرسنگی جان میدهند و ما ناظر این مرگ و میر مخوف هستیم (از سخنرانی آقای اسنو - دانشگاه وستمنستر ۱۹۶۸) .

آمار و نمودارهای زیر عناصر مهم مسئله تغذیه بشر را که عبارتند از جمعیت، افراط، تولید و توزیع نشان میدهد: رشد جمعیت دنیا از سال ۱۹۰۰ تا ۲۰۰۰ نخستین و مهمترین مسئله مورد بحث است. بین سالهای ۱۹۷۰ تا ۱۹۸۰ به جمعیت دنیا ۸۰۰ میلیون نفر اضافه خواهد شد که خود کم و بیش با جمعیت چین امروز برابر است . علیرغم برنامه های تنظیم خانواده رشد جمعیت در ۲۵ سال آینده ۱/۵ تا ۲ درصد در سال اجتناب ناپذیر است و همین حقیقت محض به جهانیان ثابت میکند که جلوگیری از افزایش جمعیت دنیا لااقل تا سال ۲۰۰۰ عملی نیست ، همین رشد جمعیت جهان است که مسئله تغذیه را بصورتی حاد جلوه گر مینماید . بدبختانه این آهنگ رشد در برخی مناطق مسئله را پیچیده تر کرده است .

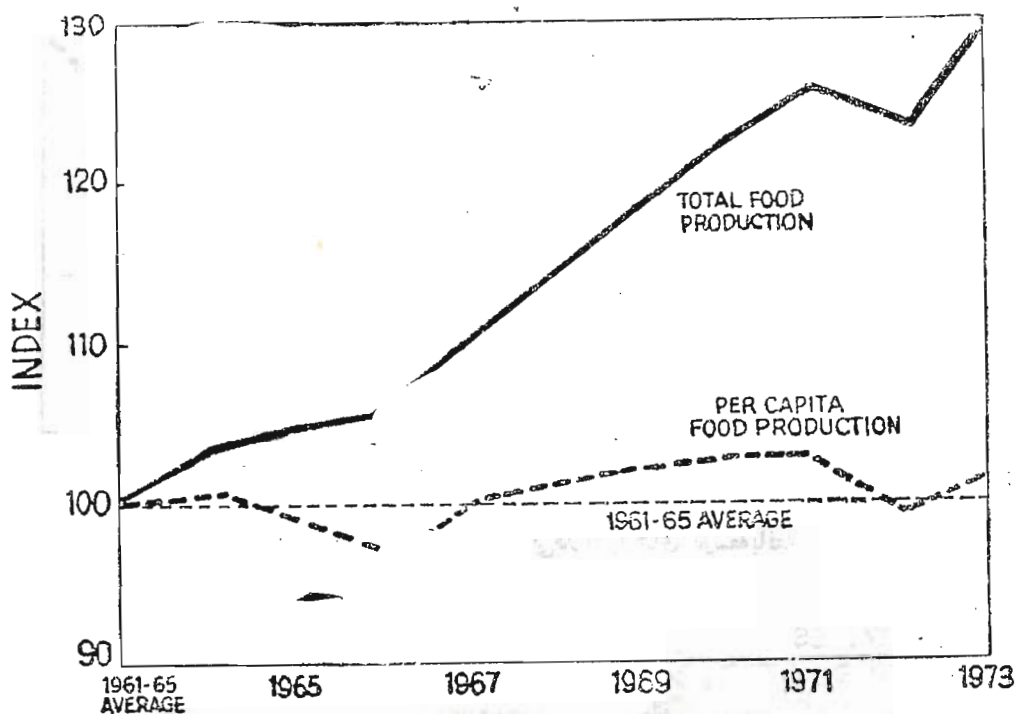
درصد افزایش جمعیت در آفریقا و آمریکای جنوبی تقریباً برابر با درصد افزایش جمعیت در آسیا است با این تفاوت که مسئله ازدیاد جمعیت در آسیا بصورت حادتری خودنمایی مینماید زیرا این منطقه از نظر جمعیت تقریباً اشباع بوده و منابع طبیعی به حد کافی در دسترس نیست. ظاهراً این مشکل در شبه قاره هند شدیدتر از چین است زیرا در سالهای اخیر چین توانسته است با ایجاد سیستم مزارع کوچک تا حدی جلو این مشکلات را بگیرد و تا حدودی به خود کفایی برسد. در کشورهای توسعه یافته عامل اضافی دیگر به مسئله تغذیه بشر اضافه میشود که همانا افراط در مصرف است. مسئله افراط مانند افزایش جمعیت در ۲۵ سال آینده امری اجتناب ناپذیر میباشد. بعد از جنگ جهانی دوم در ژاپن



شکل ۴ - تولید گندم

و کشور های اروپای غربی بخاطر افزایش رفاه نیاز به تولید افزایش یافت و در حال حاضر کشورهای خاورمیانه نیز در این مسیر پیش میروند .

عامل دیگر که باین مشکلات میافزاید عدم اعتماد کامل به تولید مواد غذایی در شوروی است . بزرگترین تولید کننده گندم کشور اتحاد جماهیر شوروی است، این کشور در حال حاضر ۲۵ درصد گندم جهان را تولید مینماید. اراضی وسیع اتحاد جماهیر شوروی و آسیا دستخوش تغییرات شدید آب و هوا هستند در نتیجه تولید سالانه گندم در این مناطق بستگی به تغییرات آب و هوا دارد. تولید گندم در کشورهای هند که در شکل ۴ دیده نمیشود برابر با تولید گندم در کشور چین است .



شکل ۵- تولید کل و تولید سرانه مواد غذایی در کشورهای در حال توسعه

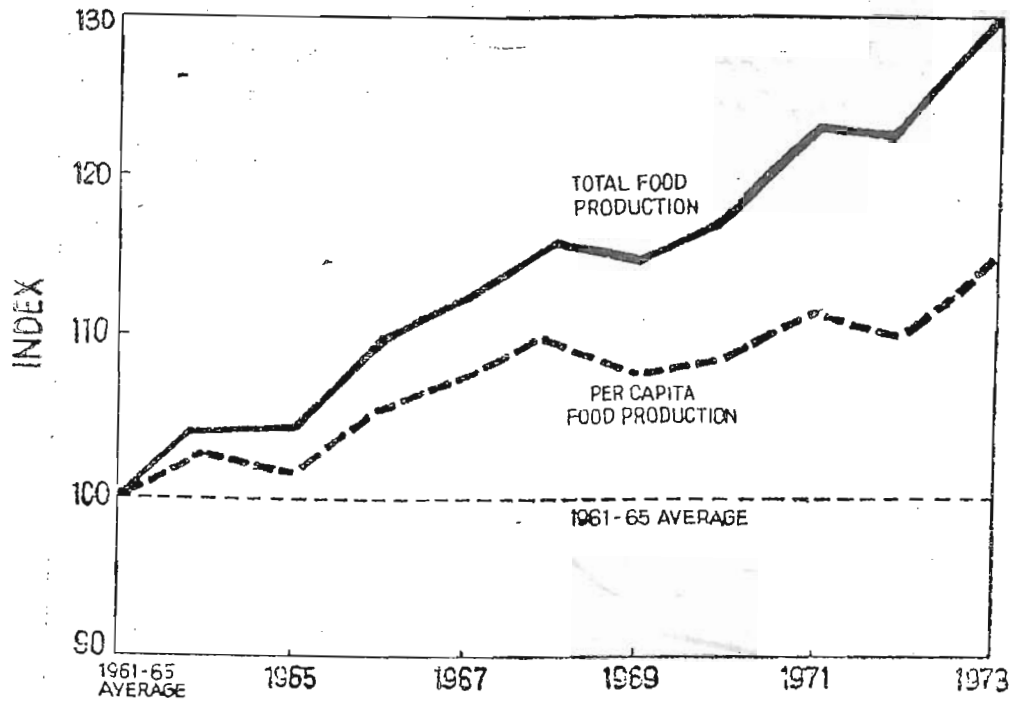
اگر افزایش جمعیت و افراط اجتناب پذیر باشد عامل تولید غذای کافی چیست؟ حتی انقلاب سبز که از سال ۱۹۶۷ آغاز شد نتوانست کاری از پیش ببرد. کشورهای در حال توسعه نتوانند غذای سرانه خود را افزایش دهند . فقط ۲/۲ درصد به تولید مواد غذایی افزوده شد که فقط جبران افزایش جمعیت و افراط را نمود.

در کشورهای پیشرفته جهان سالانه ۲/۴ درصد به تولید مواد غذایی اضافه شده است، چون آهنگ رشد جمعیت پایین بوده لذا تولید سرانه افزایش یافته است و لذا نیازهای رفاهی و با افراط در این کشورها بهتر تأمین میشود و باقیمانده تولیدات برای رفع نیاز کشورهای دیگر صادر میگردد .

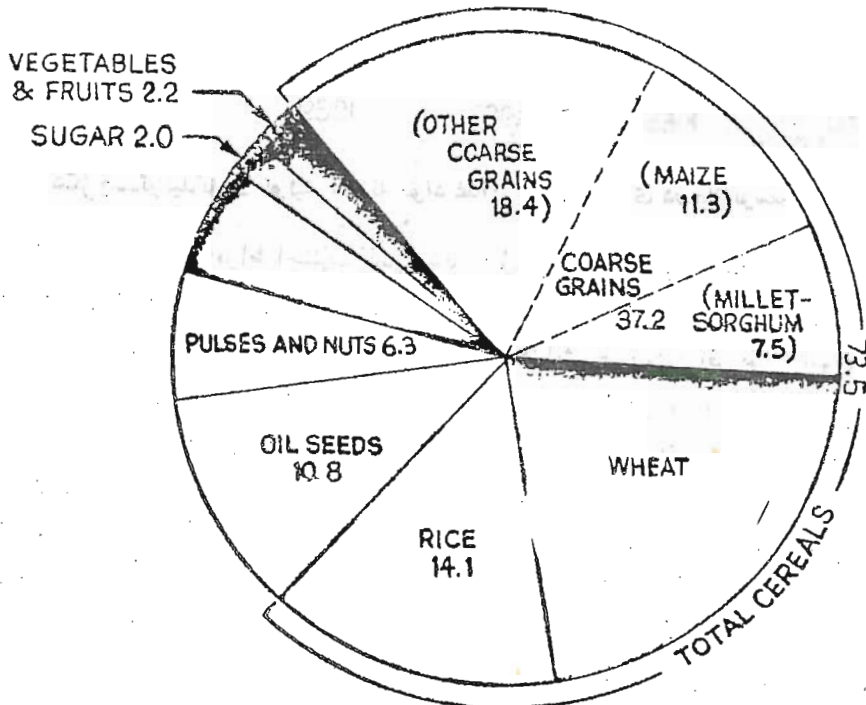
غلات حدود ۷۵ درصد کشت زارهای مولد کالری جهان را میپوشاند . گرچه از لحاظ تنوع محصولات دیگر کمک دهنده و تهیه کننده زندگی محسوب میشوند ولی اثر چندانی در جلوگیری از قحطی ندارند لذا باید به کمک تکنولوژی در افزایش تولید غلات تلاش نمود .

میزان نیازمندی مردم و افراط از میزان تولید تجاوز نموده و بطور خوارناکی موجب کاهش ذخیره کال جهانی شده (حتی در ایالات متحده امریکا)

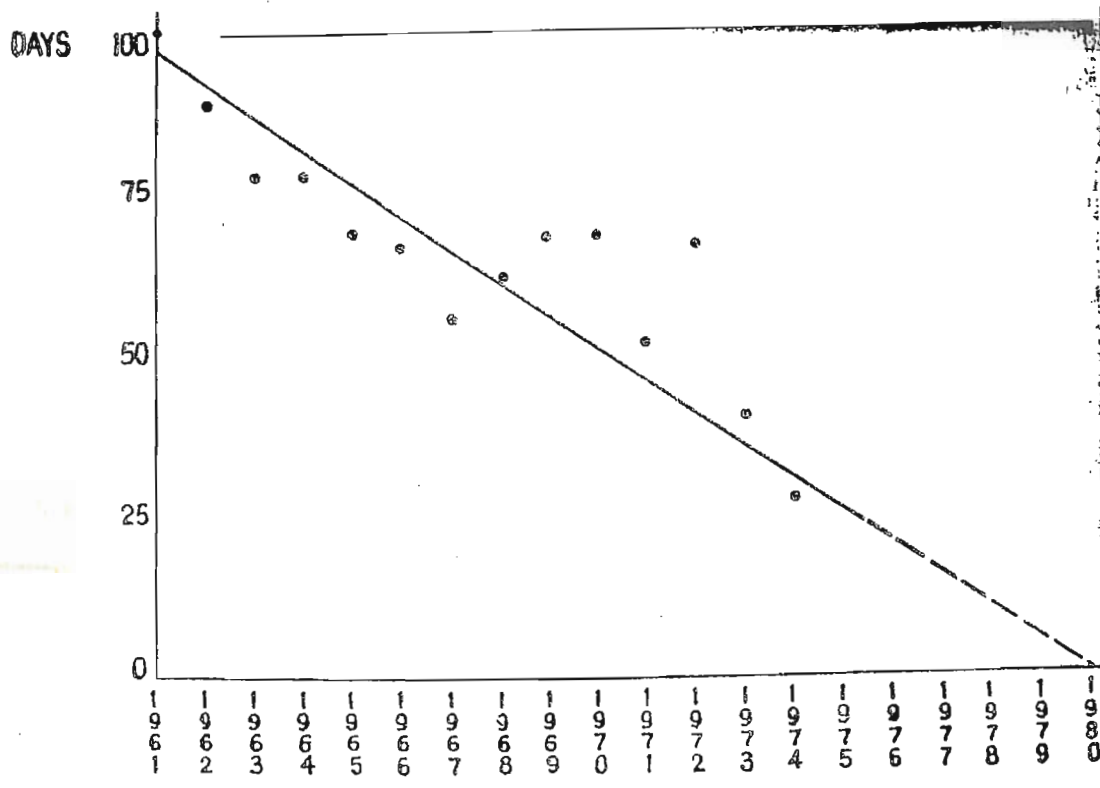
کنفرانس جهانی غذا درم امکان يك ذخيره ۳۰ تا ۶۰ ميليون تن مواد غذائي را مورد بررسی قرار داد
 افزایش سالانه مواد غذائي درجهان حدود ۳۰ ميليون تن میباشد که برابر با ۸ روز مصرف جهانی است .
 با آمار زیر میتوان چگونگی این ۳۰ ميليون تن کمبود مواد غذائي سالانه را مجسم نموده و اهمیت نقش
 آبیاریهای قابل اجراء را در این مورد روشن ساخت .



شکل ۶- تولید کل و سرانه مواد غذائي در کشورهای توسعه یافته



شکل ۷- درصد سطح کشت محصولات مختلف در جهان در سال ۱۹۷۰



شکل ۸- ذخیره کل مواد غذایی در جهان بر حسب مصرف روزانه در سال

محصولات عمده جهان در سال ۱۹۷۳

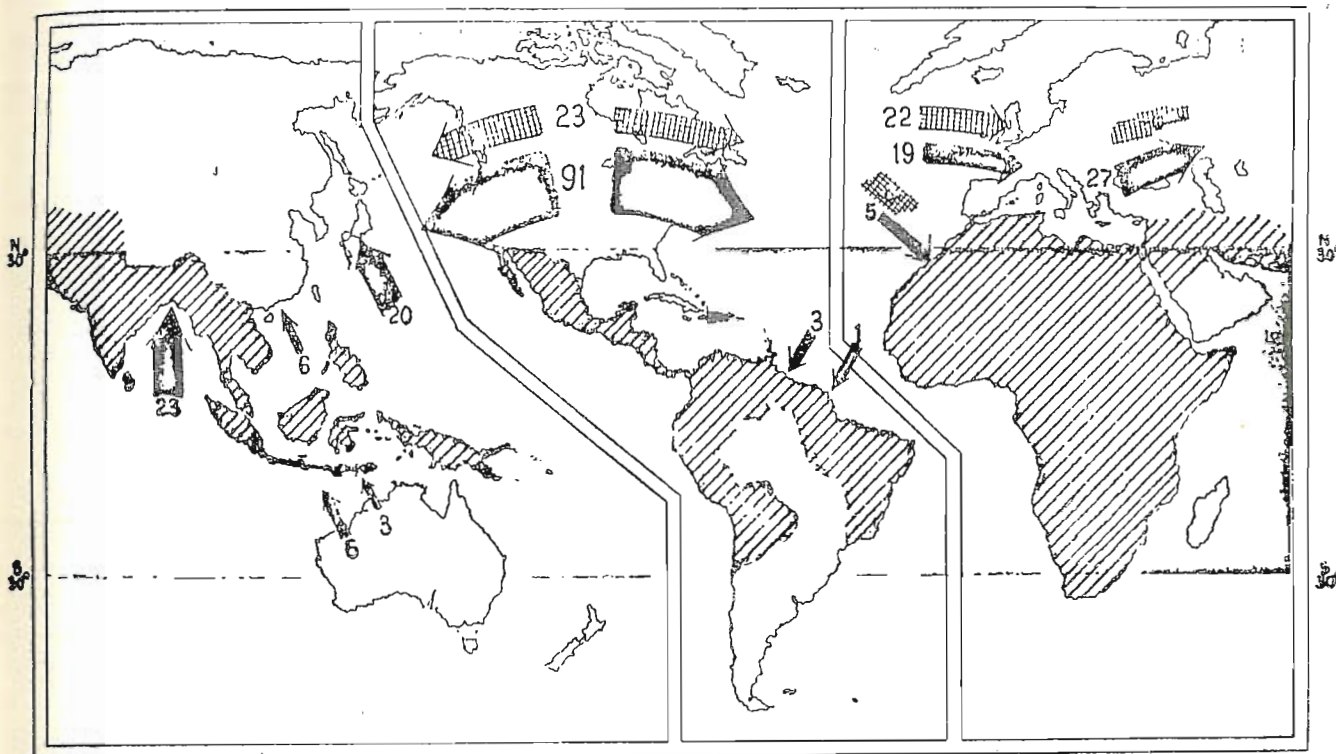
درصد کل کالری	میلیون تن	غلات
X ۱۹	۳۵۰	گندم
۲۰	۳۰۰	برنج
XX ۱۶	۳۰۰	ذرت
۱۶	۲۵۰	انواع جو
XX ۴	۱۰۰	ارزن و سورگوم
%۷۵		
XX ۹	۵۵۰	سیب زمینی
۷	۵۰	حبوبات
XX ۱	۳۰۰	سبزیجات
+XX ۱	۲۵۰	میوه
+XX ۱	۵۰	دانه‌های روغنی
XX ۵	۱۰۰	قند
XX ۱		سایر مواد

جمع ۱۰۰%

X مواردی است که محصول آبیاری شده و سالانه دوبار برداشت میشود مانند گندم - ارزن - لویا و سورگوم.

XX مواردی که محصول با آبیاری بارانی آبیاری میشود = ۳۹%

+ مواردی که محصول با آبیاری قطره‌ای آبیاری میشود = ۲%



شکل ۹

CALORIE DEFICIENT AREAS

65% OF WORLD POPULATION
60% OF WORLD ANIMALS
20% OF WORLD AGRICULTURAL PRODUCTION

GRAIN TRADE BALANCE
1949-52 MILLIONS METRIC TONS

GRAIN TRADE BALANCE
1973 - MILLIONS METRIC TONS

(10) Map from: Op. Cit., Hungry World, Page 14

(11) Grain Trade Data from: Op. Cit., Brown, Page 61

شکل ۹- توزیع جغرافیائی و الگوی تجارتي مواد غذائی در جهان

- در شکل شماره ۹ (نقشه دنیا) مسئله توزیع مواد غذائی در جهان آنطور که باید و شاید خلاصه شده است .
- ۱- حدود نیمی از صادرات مواد غذائی جهان را آسیا وارد میکند تا از گرسنگی اهالی که به علت افزایش جمعیت و کمبود تولید رخ میدهد جلوگیری بعمل آید .
 - ۲- اروپای غربی قادر است نیازهای خود را تولید کند معذالك حدود ۲۵ درصد از مواد غذائی صادراتی را میخرد .
 - ۳- اخیراً اروپای شرقی ۲۵ درصد از غلات صادراتی جهان را وارد کرده زیرا افزایش تولید مواد گوشتی را مقدم شمرد و از طرفی هوای نامساعد موجب کمی خرمن گشت .
 - ۴- امریکای شمالی توانست به کمک روشهای پیشرفته کشاورزی زمینهای بایر را بزیر کشت آورده و به حجم تولید خود بیفزاید .

قسمت دوم - آبیاری بارانی

اگر کسی از روی سهل انگاری نهر آبیاری را باز بگذارد و در نتیجه جریان آب مزرعه همسایه را بشویاند و موظف است به میزان محصول از زمین رفته همسایه باوخسارت دهد (از قانون حمورابی - بابل).

افزایش سالانه نیاز جهان به مواد غذائی حدود ۳۰ میلیون تن میباشد و این سی میلیون تن از محصولات، روشها و منابع مختلف تهیه خواهد شد. برای روشن شدن اهمیت این امر باید خاطر نشان نمود که ۳۰ میلیون تن برابر است باده درصد تولید جهانی ذرت. چنانچه بتوان منابع مورد نیاز آبیاری بارانی را (آب - زمین وغیره) با منابع موجود مقایسه نمود

نتایج جالبی عاید خواهد شد - برای سهولت این مقایسه بهتر است فرض شود که کلیه تولیدات اضافی مورد نیاز سالانه منحصر به ذرت می باشد و هیچگونه وقفه ای در تکنولوژی و توسعه روشهای تولید محصول ایجاد نخواهد شد - در این صورت باید دید چه منابعی موجود و چگونه میتوان آنرا با منابع موجود مقایسه نمود.

عوامل مورد نیاز برای تامین ۳۰ میلیون تن ذرت با آبیاری بارانی در امریکا

فرض میشود که بازده محصول در امریکا ۱۰۵ بوشل در ایگر یا ۶/۴ تن در هکتار باشد.

۱- خاک و آب :

- نیازها: ۱۱/۳ میلیون ایگر (۴/۷ میلیون هکتار) زمین تحت آبیاری
 - منابع موجود: تاکنون ۲۰۰ تا ۲۵۰ میلیون هکتار زمین آبیاری شده و می توان ۲۵۰ میلیون هکتار دیگر نیز آبیاری نمود. تنها در امریکا می توان سالانه حدود ۸۰۰۰۰۰ هکتار زمین را آماده برای آبیاری بارانی نمود.
 حدود نیمی از اراضی زیر آبیاری جهان برای تولید برنج استفاده میشود اگر آن قسمت از اراضی ایالات متحده امریکا که اکنون برای زراعت های غیر دانه های غذایی هستند برای تولید دانه های غذایی از آنها استفاده شود (۱۲۵ میلیون هکتار بیش از ۱۰۰۰ میلیون تن مواد غذایی بدست می آید که تکفوی $\frac{۳}{۴}$ کل نیازهای جهان را از این نظر مینماید.
 طرحهای آبیاری سطحی دنیا ۵۰ درصد کمتر از ظرفیت بالقوه خود تولید مینمایند. روشهای آبیاری کنونی چنانچه با مدیریت صحیح انجام گیرد بازدهی آب را افزایش خواهد داد. در امریکا در آبیاری سطحی با مقایسه با آبیاری بارانی حدود ۱۰ تا ۳۵ درصد آب در اثر انتقال به هدر میرود و کسانی که از آبیاری بارانی استفاده مینمایند ۱۰ تا ۲۵ درصد در مصرف آب صرفه جوئی دارند.
 اتلاف آب بخصوص در طرحهای بین المللی زیاد تر بوده و رقمی حدود ۴۰ تا ۶۰ درصد میباشد. بدین معنی که میزان محصولی که بایک مقدار معین آب در طرحهای بین المللی عاید میشود ۵۰ درصد کمتر از میزانی است که در طریق آبیاری بارانی در امریکا بدست می آید.
 در مورد آنچه که مربوط به زمین است باید گفت که در آینده نزدیک که بود زمین احساس نخواهد شد دره و در آب هم چنانچه با مدیریت باشد احساس کمبود نمیشود.

۲- حاصلخیزی (کود شیمیایی)

نیازها :

N ۱۰۰۰۰۰۰ تن
 P₂O₅ ۳۵۰۰۰۰ »
 K ۳۰۰۰۰۰ »

- منابع موجود (مربوط به سال ۱۹۷۲) :

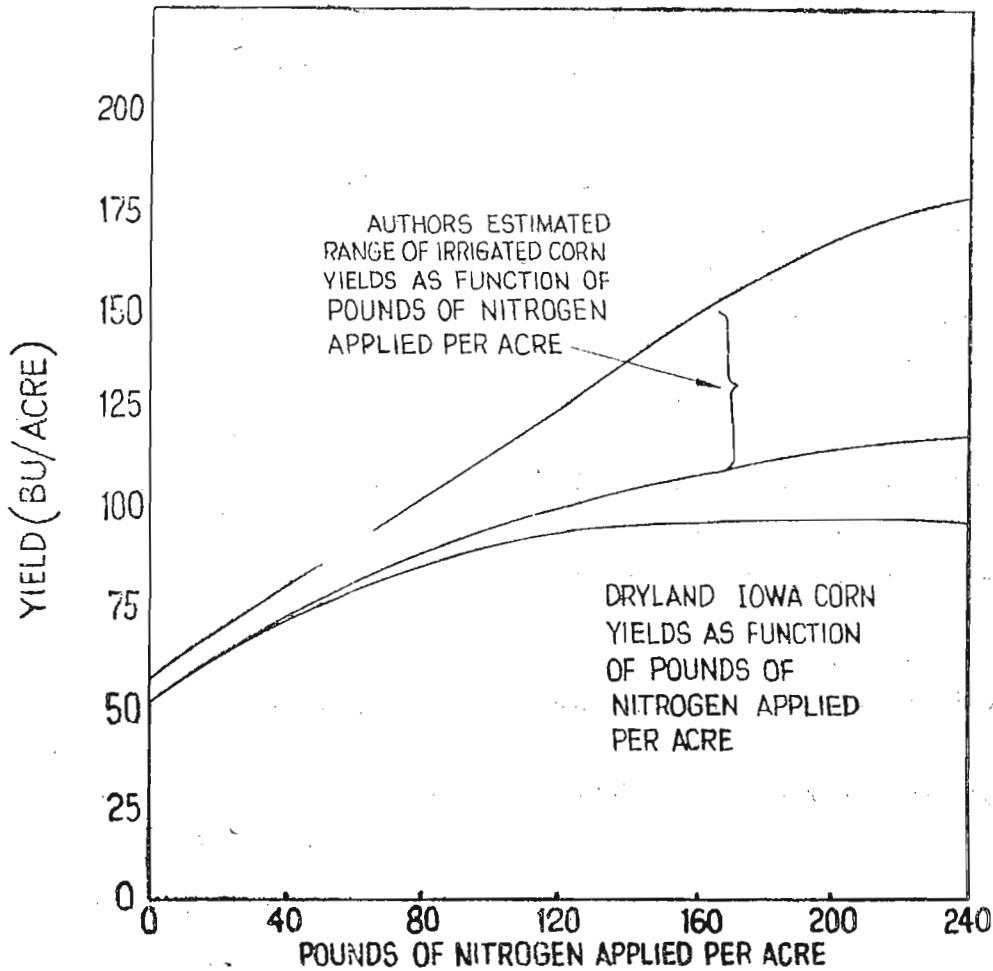
N ۳۳۰۰۰۰۰۰ تن
 P₂O₅ ۲۱۰۰۰۰۰۰ »
 K ۱۷۰۰۰۰۰۰ »

- پیش بینی افزایش سالانه:

N ۱۷۰۰۰۰۰۰ تن
 P₂O₅ ۱۱۰۰۰۰۰۰ »
 K ۹۰۰۰۰۰۰ »

گرچه در آینده نزدیک کمبود کود شیمیایی احساس نخواهد شد مذاک در بعضی مناطق بطور دو وقت چنین وضعی پیش خواهد آمد.

در کشاورزی مکانیزه این موضوع که با افزایش کودشیمیائی محصول بیشتر عاید خواهد شد مورد بحث و اظهار نظر
 میباشد. با توجه به شکل ۱۰ باید گفت که چنانچه دادن کود از ته بزمین توام با آبیاری باشد اثر آن در افزایش محصول
 محسوس و قابل ملاحظه است.



شکل ۱۰- اثر ازت در تولید

۳- نیرو

- نیازها :

۳۰۰۰۰۰۰۰۰۰ کالون گازوئیل یا سوختنی معادل آن.

- منابع موجود:

۳۰۰۰۰۰۰۰۰۰ کالون سوخت برابر است با مقدار سوخت سالانه اتومبیلهایی در ظرف سه هفته در شهر دیترویت

ساخته شده اند.

در آمریکا فقط ۳ درصد نیرو برای کشاورزی مصرف میشود و گرچه زراعت آبی نسبت به زراعت دیم نیاز به سوخت بیشتری دارد ولی چنانچه زراعت آبی با مهارت انجام شود خیلی کمتر از آنچه که تصور میشود نیاز به سوخت خواهد داشت.

آقای پیمنتال در کتاب نیرو و کمبودهای زمین در تولید پروتئین غذایی نشان داده است که در آمریکا برای بدست آوردن ۲۰۰ بوشل (۵۰۸۰ کیلو گرم) ذرت از طریق کشاورزی دیم نیاز به $۱۰۶ \times ۶/۶۴۴$ کیلو کالری سوخت

فسیلی میباشد (۳۳۲۲۰ کیلوکالری برای هر بوشل) و چنانچه آبیاری بارانی با بازدهی خوب انجام شود علاوه بر مقدار فوق فقط ۲۰۰۰۰ کیلوکالری نیروی اضافی برای هر بوشل جهت پمپاژ مورد نیاز میباشد.

از قرار معلوم در کشت ذرت از طریق آبیاری بارانی در آمریکا نسبت به آبیاری دیم ۲۵ درصد به صرف سوخت اضافه میشود ولی چنانچه آبیاری بارانی بمنظور تولید در همان منطقه مصرف اجراء گردد چون نیازی به حمل و نقل زیاد نخواهد بود لذا در مصرف سوخت صرفه جوئی خواهد شد زیرا در حال حاضر در آمریکا محصولات به سراسر برای به مناطق دیگر حمل میشود و برای این کار سوخت اضافی مصرف میگردد.

بهر حال در آینده نزدیک احتمال کمبود سوخت دیده نمیشود.

۴- ماشین آلات کشاورزی

- نیازها :

کامیون ۳۰۰۰۰ دستگاه

تراکتور ۲۰۰۰۰ دستگاه

کامباین ۲۰۰۰۰ دستگاه

- منابع موجود : در این مورد این اقلام در مقابل نیازهای جهانی ناچیز است.

۵- ماشینهای آبیاری

- نیازها : ماشینهای آبیاری، تلمبه، چاه و موتور جمعاً ۸۰۰۰۰ دستگاه.

- منابع موجود : ظرفیت کنونی جهان در حال حاضر ۲۰۰۰۰ تا ۳۰۰۰۰ دستگاه میباشد ولی میتوان ظرف مدت سه سال این ظرفیت را به ۸۰۰۰۰ دستگاه رسانید.

۶- سرمایه (بآخذ ۱/۵ برابر هزینه تمام شده در آمریکا) :

نیازها : اقلام مهم عبارتند از :

ماشین آلات مزرعه ۱/۵ میلیارد دلار در سال - تجهیزات آبیاری ۴/۵ میلیارد دلار.

هزینه بهره برداری : کود ۵ میلیارد دلار در سال - نیرو ۱ میلیارد دلار در سال - استهلاک ماشینها ۶ میلیارد دلار در سال.

- منابع موجود : تنها ایالات متحده آمریکا در سال ۱۹۷۴ بالغ بر ۵/۱ میلیارد دلار کمک نظامی و ۶/۳ میلیارد دلار کمک اقتصادی به کشورهای در حال توسعه نموده است (انتخاب غذا یا اسلحه در دل مسئله مستتر است !).

هزینه حمل ۳۰۰۰۰۰۰ تن مواد غذایی به بازارهای جهان بالغ بر ۲ میلیارد دلار میشود.

میتوان گفت که در آینده کمبود سرمایه وجود ندارد ولی تفکیک سرمایههای عمده مسئلهای خواهد بود.

۷- نیروی انسانی

- نیازها :

متخصص کشاورزی و آبیاری ۲۰۰۰ نفر

سرپرست کارگاه ۷۵۰۰ نفر

کمک سرپرست کارگاه ۷۵۰۰ نفر

مکانسین ۷۵۰۰ نفر

- منابع موجود : باستثناء چند صد فارغ التحصیل کشاورزی، آموزش سایرین در این زمینه چندان کافی نیست در ایالات متحده آمریکا قسمت عمده کارآموزی در مزرعه انجام میگردد در حال حاضر ذخیره ای از این استعدادها وجود دارد که هنگام نیاز میتوان از آنها استفاده نمود. برای توفیق در اجرای پروژههای آبیاری مهمترین عامل وجود افراد کارآموده و علاقمند می باشد که با مقایسه با آموزش و کارآموزیهای نظامی جهان مسئله پیش پا افتاده ای است که متأسفانه تا کنون بآن توجهی نشده است.

شرط اساسی برای افزایش تولید از طریق آبیاری بارانی تربیت سالانه ۲۵۰۰۰ نفر میباشد که با سامانی میسر است. تربیت این ۲۵۰۰۰ نفر بمراتب آسان تر از آموزش ۷۵۰۰۰۰۰۰۰ روستائی است که بتوانند فقط اصلاحاتی جزئی در مزرعه انجام دهند.

قسمت سوم - راه‌حلهای نسبی

خلاصه

از قسمت اول و دوم این مقاله چنین برمی آید که برخی از عقاید مردم درباره بحران غذایی جهان در آینده نزدیک (۲۵ سال آینده) اعتبار چندانی ندارد. رشد جمعیت و افزایش مصرف غذا اجتناب ناپذیر است ولی منابع مورد نیاز برای افزایش تولید نیز در دسترس میباشد و بنا بر این مسئله تامین غذا عبارتست از اولویت و تصمیم‌ونه فقدان امکانات. در قسمت دوم نشان داده شد که چنانچه به روشهای معمول در ایالات متحده امریکا که استفاده از آبیاری بارانی است توجه شود قسمتی از این مسئله جهانی حل خواهد شد. این عقیده عامیانه که جهان بشدت با کمبود غذا روبرو شده است ممکن است برای آینده دور صدق نماید ولی این دلیل نمیشود که برای رسیدن به هدف نهائی که همانا حل کامل مسئله غذا باشد اقدام برای بهبود وضع کنونی دست بکشیم.

راه حل نسبی

ذخیره محصول غذایی: در ایالات متحده امریکا مزارعی وجود دارند که بصورت تجارتی عمل نموده و با استفاده از آبیاری بارانی در سطح منطقه محصولات زیادی برداشت مینمایند کشورهای در حال توسعه جهان میتوانند از خدمات این مؤسسات استفاده نموده برای افزایش تولید و ذخیره مواد غذایی سرمایه‌گذاری نمایند. در این صورت این مؤسسات میتوانند از استعدادهای امریکائی که اکنون در رشته‌های دیگر مورد استفاده واقع میشوند استفاده نمایند. این افراد می‌توانند همزمان با تولید مواد غذایی قادر مورد نیاز سرمایه‌گذاران را نیز در محل تربیت نموده و به روشهای مکاتبه که هم‌اکنون در امریکا معمول است آشنا نمایند. این کار باعث افزایش تولید و افزایش درآمد کشاورزان محلی خواهد شد. پرداخت‌هایی که بصورت بذریه مزرعه‌داران محلی انجام میشود باعث تشویق آنان در بالابردن سطح تولید خواهد شد.

برنامه اولیه ممکن است بشرح زیر باشد:

۱ - در مدت ۶ سال میتوان يك سوم اضافه تولید مورد نیاز جهانی (۳۰۰۰۰۰۰۰ تن) را تامین نمود یعنی حدود ۱۰۰۰۰۰۰۰ تن

۲ - برای جلوگیری از بروز قحطی علاوه بر استفاده از کشاورزی مکانیزه انبارهای نیز دایر گردد.

۳ - ضمن استفاده از روشهای نوین کشاورزی استعدادهای محلی را پرورش داد تا در نگهداری وسائل و توسعه کشاورزی محل بکوشند.

۴ - با امید بازده مالی بصورت محصول مزرعه‌داران کوچک را تشویق نمایند تا در جهت تولید بیشتر بکوشند.

۵ - با شعار نان برای کار فقرا را در مناطق غیر شهری بکار بگمارند.

با این ترتیب بعد از دو سال پروژه‌ها تهیه و سرمایه‌ها بکار خواهد افتاد و ضمن ۵ سال بهره‌برداری انتظار مبرود کشورهای در حال توسعه بتوانند مزارع تولید مواد غذایی خود را راساً اداره نمایند.

اضافه محصول و ذخیره سالانه مزارع:

سال	غلات به میلیون تن	هکتار	سرمایه به میلیون دلار	نیروی انسانی	تجمع غذا به میلیون تن
۱	۱	۱۵۰۰۰۰	۲۰۰	۸۰۰	۱
۲	۱	۱۵۰۰۰۰	۲۰۰	۸۰۰	۱
۳	۴	۶۰۰۰۰۰	۸۰۰	۳۲۰۰	۵
۴	۴	۶۰۰۰۰۰	۸۰۰	۳۲۰۰	۵

۱۳	۶۴۰۰	۱۶۰۰	۱۲۰۰۰۰	۸	۵
۲۳	۷۵۰۰	۲۰۰۰	۱۴۰۰۰۰	۱۰	۶
۳۳	۷۵۰۰	۲۰۰۰	۱۴۰۰۰۰	۱۰	۷

قسمت چهارم - پیش بینی

هم اکنون کارهای در دست اقدام میباشد. ولی راه‌های نسبی و سایر پیشنهادات چنانچه باید و شاید مورد استفاده قرار نخواهد گرفت و بحران مواد غذایی همچنان باقی خواهد ماند زیرا هدفهای نظامی و رفاه یا افراط کشورهای پیشرفته همواره در اولویت باقی خواهد ماند. گاهی قحطی بروز خواهد کرد ولی آنچه مسلم است از بروز قحطی‌های بزرگ قارداوی جلوگیری خواهد شد و کشورهای پیشرفته جهان برای حفظ منافع خود و تاحدی برای نوع دوستی به کشورهای عقب افتاده کمک خواهند کرد. غریزه بقاء نشان میدهد که بهتراست به کشورهای عقب افتاده کمک شود. مؤسسات بزرگ بازرگانی کشورهای توسعه یافته با روشهای پیشرفته و مکانیزه خود به افزایش تولید ادامه خواهند داد و قسمت عمده کمبود غذای کشورهای عقب افتاده را تأمین خواهند نمود.

برای دورنما

۱ - ۳۰ میلیون تن مواد غذایی برابر است با مصرف ۸ روز غذای جهانی - برابر با اضافه غذای مورد نیاز سالانه جهان - برابر با $\frac{1}{3}$ تولید محصول گندم اتحاد جماهیر شوروی - برابر با $\frac{1}{3}$ تولید ذرت در ایالات متحده امریکا و برابر است با غذای مورد نیاز ۸۰۰۰۰۰۰ نفر در سال.

۲ - ۳۰ میلیون تن مواد غذایی رامیتوان با ۲۵۰۰۰ نفر کارکنان آموزش دیده و باروش نوین آبیاری بارانی که در امریکا متداول است تولید نمود علاوه بر این برای انجام این کار ۶ میلیارد دلار سرمایه و سالانه ۲ میلیارد دلار هزینه بهره برداری مورد نیاز است. هر ۴ تا ۶ نفری که در امر تولید و ذخیره مواد غذایی کار کنند قادرند غذای ۱۰ تا ۱۵ هزار نفر را تأمین نمایند.

گزارش

اولین کنفرانس منطقه‌ای آسیایی و آفریقائی آبیاری و زهکشی از تاریخ ۴ تا ۱۱ سپتامبر ۱۹۷۶ در شهر تاشکند پایتخت ازبکستان شوروی برپا گردید در این کنفرانس علاوه بر تعدادی از کارشناسان آبیاری کشورهای مختلف آسیا و آفریقا بموجب دعوت و زیر آب و اصلاح اراضی اتحاد جماهیر شوروی چند نفر از وزراء امور آب کشورهای همسایه اتحاد جماهیر شوروی نیز حضور داشتند از طرف ایران جناب آقای محمود توانا معاون امور توسعه منابع آب وزارت نیرو و رئیس کمیته ملی آبیاری و زهکشی بجای وزیر نیرو شرکت داشتند و دو نفر از کارشناسان سازمان آب و برق خوزستان (آقاییان ، محمد رضا فاطمی دزفولی و مهدی مبین) نیز با ارائه مقالاتی در این کنفرانس شرکت نمودند در پایان کنفرانس در روزهای ۱۲ و ۱۳ و ۱۴ سپتامبر برنامه گردش علمی انجام گرفت و شرکت کنندگان از تاسیسات آبیاری و زهکشی ازبکستان بازدید نمودند .

در این نشریه ترجمه چند مقاله از کنفرانس مذکور برای استحضار خوانندگان درج شده است .

مشخصات سد های انحرافی ایران

تاریخ خاتمه ساختمان	تاریخ شروع ساختمان	ظرفیت آبگیر مترمکعب در ثانیه	ارتفاع از کف متر	طول سد متر	محل سد	نام رودخانه	نام سد	ش.م.
۱۳۵۰	۱۳۴۹	۳۰	۶/۹۰	۶۴	اصفهان	زاینده رود	آبشار	۱
۱۳۳۷	۱۳۳۵	۴	۱/۸۰	۳۲	قصر شیرین	الوند	الوند	۲
۱۲۳۵	۱۳۳۴	۲/۵	۶/۵	۶۰	بمپور	بمپور	بمپور	۳
۱۳۴۸	۱۳۴۶	۴	۵	۴۹۸	۵ کیلومتری راه رشت فومن	پسیخان	پسیخان	۴
۱۳۴۸	۱۳۴۴	۳۵	۲۰	۲۵۰	۳۵ کیلومتری پیاب سد شهابا نوفرچ	سفیدرود	تاریک	۵
۱۳۳۰	۱۳۲۸	۳/۲۰	۵	۴۰	چغلو نندی لرستان	کلپسیان	چغلو نندی	۶
۱۳۱۹	۱۳۱۸	۸	۹	۲۶	۷۰ کیلومتری شمال اهواز	شاوور	خیر آباد	۷
۱۳۵۲	۱۳۴۹	۳۰	۲۵/۵	۱۸۴	زیاران آبیگ	زیاران	زیاران	۸
۱۳۳۳	۱۳۲۹	۴۵	۸/۳۰	۵۲/۲۰	زهک	سیستان	زهک	۹
۱۳۴۴	۱۳۴۱	۱۸۱	۱۸	۲۳۱	سنگر	سفیدرود	سنگر	۱۰
۱۳۴۸	۱۳۴۶	۲	۴	۱۹۰	۱۶ کیلومتری راه رشت و فومن	شاخزر	شاخزر	۱۱
۱۳۲۰	۱۳۱۸	۵	۳/۵	۵۵/۵	شبانکاره	شاوور	شبانکاره	۱۲
۱۳۲۵	۱۳۲۴	۶	۶/۵	۲۱	۵۰ کیلومتری شمال اهواز	شاوور	شاوور	۱۳
۱۳۲۸	۱۳۲۶	۱	۷	۳۶	رشت	صیقلان رود بار	صیقلان رود بار	۱۴
۱۳۵۳	۱۳۴۹	۳۰	۱۰/۱۰	۱۸۳	طالقان	شاهرود	سنگیان	۱۵
۱۳۳۵	۱۳۲۹	۶۱	۴/۷	۱۹۲	شمال حمیدیه	کرخه	کرخه	۱۶
۱۳۴۴	۱۳۴۲	۳/۵	۳/۵	۱۷۲	گلپایگان	گلپایگان	کوچری	۱۷
۱۳۳۲	۱۳۲۷	۲۰	۱۰	۷۰	جهلگرد	شیخ علیخان	کوهرنگ	۱۸
۱۳۴۵	۱۳۴۴	۲۳	۶/۳۰	۶۸/۲۰	کهک	سیستان	کهک	۱۹
۱۳۴۵	۱۳۴۴	۵	۲/۴۰	۲۰۵	پاسگاه رضا آباد	گنجانچم	گنجانچم	۲۰
۱۳۴۹	۱۳۴۴	۸۰	۸/۵	۱۳۵	اصلا ندوز	ارس	میل و مغان	۲۱
۱۳۵۱	۱۳۴۹	۶۵	۶/۵۰	۶۴	۳۰ کیلومتری جنوب اصفهان	زاینده رود	نکو آباد	۲۲
۱۳۵۱	۱۳۵۰	۴/۵	۳	۳۰	۳ کیلومتری پل ذهاب	الوند	بریموند	۲۳
۱۳۴۹	۱۳۴۶	۱۷	۴/۵	۴۴۳	یوسف کنندی	مهاباد	شاپورا اول	۲۴
۱۳۴۹	۱۳۴۷	۶۰	۶	۵۱۰	۱۵ کیلومتری جنوب شرقی میانندوب آب	زرینه رود	نوروزلو	۲۵
۱۳۳۲	۱۳۲۷	۲۵	۵	۳۰	۱۴ کیلومتری آستانه اشرافیه	دیسام	حشمت رود	۲۶
۱۳۴۹	۱۳۴۷	۲۵۰	۴	۳۹۴	جنوب دزفول	دز	آبیاری دز	۲۷
۱۳۵۶	۱۳۵۴	۱۰۱	۲۲	۷۱۰	گتوند	کارون	گتوند	۲۷
۱۳۵۶	۱۳۵۴	۳۲	۴	۳۷۵	بن کوه	جاجرود	ودامین	۲۹
۱۳۵۶	۱۳۵۴	۱۲	۳	۱۲۰	پارکین	حبله رود	گرمسار	۳۰
۱۳۵۷	۱۳۵۲	۶۰	۱۱	۱۵۸	جزیمه	سیستان	سیستان	۳۱

شخصات سد های مخرنی ایران

شماره ردیف	نام سد	نام رودخانه	محل سد	نوع سد	طول آج سد متر	ارتفاع آفت متر	ظرف سرریز متر	تعمیرات مخزن به میلیون متر مکعب		تعداد آب قابل تنظیم سالانه میلیون متر مکعب	سطح زیر کشت هکتار	تولید برق		تاریخ شروع ساخت	تاریخ خاتمه ساخت	مقاطع کار
								تولید سالانه میلیون کیلووات ساعت	قدرت نصب شده میلیون کیلووات			تولید سالانه میلیون کیلووات ساعت	قدرت نصب شده میلیون کیلووات			
۱	محمد رضا شاه پهلوی	وز	شال در فول	بتونی قوسی	۴۱۲	۲۰۴	۶۰۰۰	۳۳۴	۶۹۳۸	۱۰۴۵۰۰	۵۲۰۰۰۰	۲۲۰۰	۲۵۱۶	۲۵۲۱	دی اند آر	
۲	شهبانو فرح	سفید رود	بمبعل	بتونی پایه دار	۴۲۵	۱۰۶	۶۰۰۰	۱۸۰۰	۲۰۰۰	۲۴۰۰۰۰	۸۷۵۰۰	۴۲۰	۲۵۱۶	۲۵۲۰	انکو افر	
۳	امیر کبیر	کرج	۷۳ کیلومتری شال کرج	بتونی قوسی	۳۹۰	۱۸۰	۱۴۵۰	۲۰۵	۲۰۰	۲۱۰۰۰	۹۰۰۰۰	۱۴۰	۲۵۱۷	۲۵۲۰	مارزا	
۴	شهباز پهلوی	آبشینه	پاننان بیدان	بتونی وزنی	۳۸۴	۵۴	۵۰۰	۸	۱۷	۲۰۰	۲۰۰	-	۲۵۱۸	۲۵۲۲	شرکت پد (ایرانی)	
۵	شاه اسماعیل	کله یگان	انخوان	خاکی	۳۴۰	۵۶	۲۰۰۰	۴۴/۵	۸۰	۵۵۰۰	۲۰۰	-	۲۵۰۶	۲۵۰۹	جستجو اندکوتی	
۶	فرخنده پهلوی	چاجرود	لستیان	بتونی پایه دار	۴۵۰	۱۰۷	۱۷۵۰	۹۵	۲۴۵	۲۰۰۰۰	۲۲۰۰۰	۵۰	۲۵۲۴	۲۵۲۶	سره کساندک	
۷	شاه عباس کبیر	زاینده رود	قره ایسی سو	بتونی قوسی	۴۵۰	۱۰۰	۱۸۸۰	۱۴۵	۱۲۰۰	۱۲۰۰	۹۵۰۰۰	۱۷۴	۲۵۲۲	۲۵۲۹	سورگراه - سوزک	
۸	شاه اول	جهاباد	جهاباد	سنگریز بسته خاک	۷۰۰	۴۵/۵	۱۵۵۰	۲۴	۱۹۵	۲۱۰۰۰	۵۷۰۰	۲۴	۲۵۲۶	۲۵۲۹	انکو پروکت	
۹	کوروش کبیر	زرین رود	جنوب شرقی بوکان	خاکی باسته خاک رس	۷۲۰	۵۰	۶۴۰۰	۶۵	۴۸۶	۵۴۵	۸۵۰۰۰	-	۲۵۲۶	۲۵۳۰	جستجو اندکوتی	
۱۰	ارس	ارس	قرن ششاق	خاکی	۹۴۵	۲۸	۲۴۹۰۰۰	۲۷۶۰	۱۱۵۰	۱۴۰۰	۹۰۰۰۰	۲۲۰۰۰	۲۵۲۶	۲۵۲۹	بان بیدر پروکت	
۱۱	وسیط	گرگان رود	سنگریز گرگان	خاکی	۴۳۰	۱۹	۱۴۵۰۰۰	۹۴۰	۵۰	۲۵۰۰۰	۱۰۰	-	۲۵۲۶	۲۵۲۹	انکو	
۱۲	داروش کبیر	کر	هرود زن	خاکی با پوشش سنگ	۷۰۰	۴۰	۵۷۰۰۰۰	۲۱۰۰	۸۶۰	۴۴۳	۴۱۰۰۰	-	۲۵۲۵	۲۵۲۱	جستجو اندکوتی	
۱۳	رضا شاه کبیر	کارون	شالی شرقی همدان	بتونی قوسی	۲۸۰	۲۰	۱۵۲۰۰	۲۹۰۰	۹۲۵۹	۶۸۰۰۰	۱۰۰۰۰۰	۴۱۲۰	۲۵۲۸	۲۵۳۵	مارزا	

سد های در دست اقدام

(۱) با ضا داد آب شرب شهر تهران
 (۲) با ضا داد فنی از آب شرب شهر تهران
 (۳) با ضا داد فنی از آب شرب شهر شیراز

۱۴	حیرت	پهل رود	تنگ زاب	بتونی قوسی	۲۵۰	۱۴۲	۶۰۰۰۰	۹۶۰۰	۲۴۵	۲۵۵	۴۲	۱۰۵۰۰	۲۰۰۰۰	۲۵۲۳	۲۵۲۸	بستران - تنگ - ارس
۱۵	غیب	غیب	غیب	بتونی پایه دار	۴۵۰	۵۰	۶۰۰۰۰	۱۲۰۰۰	۲۷۱	۲۴	۱۴۰۰۰	-	۲۵۲۳	۲۵۲۸	
۱۶	لار	لار	شال پلور	خاکی	۱۵۰۰	۱۰۵	۱۲۰۰۰۰	۱۷۰۰	۸۶۰	۷۰۰	۶۵۰۰۰	۱۰۰۰۰۰	۲۵۲۲	۲۵۲۸	انکندیک	
۱۷	ششاق	ششاق	۷۳ کیلومتری سنندج	خاکی سنگ	۴۰۰	۸۰	۹۰۰۰۰۰	۲۴۴	۱۹۹	۹۰۵	۷۰۰۰	۷۰۰	۲۵۲۷	۲۵۳۶	طالقانی - دزقی	
۱۸	مشین	صرباز	مشین	خاکی سنگ	۴۰۰	۶۰	۶۰۰۰۰۰	۱۵۰۰۰	۲۴۰	۹۰	۹۰۰۰	۹۰	۲۵۲۴	۲۵۳۹	پارس کونک - ۵-۲-۱۱	
۱۹	چاه نیمه	سیستان	چاه نیمه	خاکی	۹۰۰	۱۷	۷۰۰۰۰	۵۰	۲۵۰	۲۵۰	۲۵۰۰۰	-	۲۵۳۱	۲۵۳۷	

سد های در دست مطالعه

(۴) با ضا داد آب شرب شهر بندر عباس
 (۵) و (۶) با ضا داد فنی از آب شرب شهر تهران
 (۷) با ضا داد آب شرب شهر سنندج

۲۰	نادر شاه	کارون	تنگ کتاب	خاکی بهر بتونی	۲۲۰	۱۶۵	۵۲۰۰۰۰	۱۰۸۰۰	۱۲۸۶	۱۱۰۰	۱۱۰۰	۵۹۰۰	۸۸۸	۲۵۳۵	۲۵۴۰	مارزا
۲۱	ساده	درفقان	جنوب غربی ساه	بتونی قوسی	۲۶۲	۸۸	۴۰۰۰۰	۲۷۵	۲۷	۳۲۸	۹۵۰۰	۴۲	۲۵۳۵	۲۵۴۰	بیدر و از زیر کنت دهانی	
۲۲	خدا آفرین	ارس	خدا آفرین	خاکی	۴۸۰	۶۰	۴۴۰۰۰۰	۳۵۰۰	۱۶۲	۱۵۰۰	۶۰۰۰۰	۶۵۰	۲۵۳۵	۲۵۴۲	بان بیدر پروکت	
۲۳	بابو	بابو	بابو کنت	خاکی	۱۱۵۰	۲۵	۱۶۰۰۰۰	۱۲۸۰۰	۱۴	۱۱۰	۲۰۰۰	۲۰	۲۵۳۶	۲۵۴۰	پارس کونک	
۲۴	طالقان	طالقان	سنگان	خاکی	۱۴۰۰	۱۶۵	۲۴۵۰۰۰	۱۶۳	۷۲۱	۴۶۹	۲۵۰۰۰	۲۵۰۰۰	۲۵۳۸	۲۵۴۴	طالقانی - دزقی	

۶۳۱/۶۷

ن ۷۲۲ ك

۱۳۵۱

چاپخانه زندگى