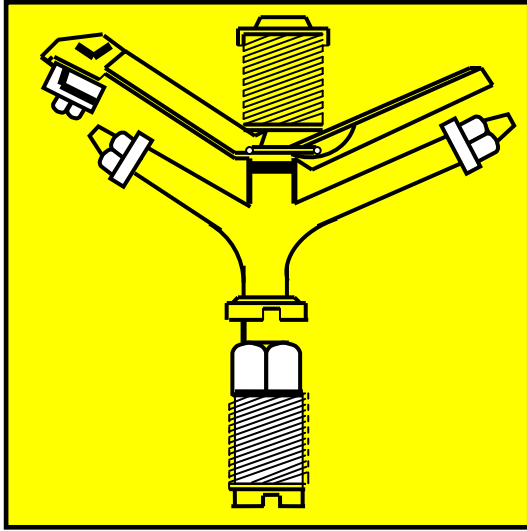


أ.د/مجد علي أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية



هندسة الري والصرف المزرعي

المستوي الثالث برنامج الهندسة الزراعية
الفصل الدراسي الثاني
العام الجامعي 2022-2023
اعداد

أ.د/ مجد على حسن أبوعميرة
استاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
قسم الهندسة الزراعية والنظم الحيوية
كلية الزراعة جامعة المنوفية

تمهيد

على الرغم من ظهور ونجاح تطبيق نظم الري الحديثة مثل نظام الري بالرش بأنواعه المختلفة وأيضا نظم الري بالتنقيط إلا أن الري السطحي يعد إلى الآن من أكثر طرق الري انتشارا فبالطرق التقليدية للري السطحي لا تزال تعطى المياه بالغمر باستخدام أحواض أو شرائح أو خطوط لتوزيع المياه حيث يعتبر الري الزراعي من العمليات المألوفة في كثير من البلدان وذلك بسبب توفير المياه اللازمة لنمو النبات في المناطق الجافة والتي ينذر أو ينعدم فيها المطر فيكون الاعتماد كاملا على عملية الري لتوفير المياه اللازمة للنمو

أما في المناطق الرطبة أو الشبة رطبة فعلى الرغم من أن النبات يأخذ جزء كبير من المياه اللازمة له من المطر إلا أن كمية الأمطار لا تكفى مما يستلزم معه استخدام مياه إضافية للري للحصول على إنتاجية مناسبة للمحاصيل المختلفة هذا الكتاب يحتوى على معلومات عملية واسعة لهندسة الري والصرف الحقلية بداية من توصيل وتوزيع المياه إلى الحقل من خلال الري السطحي ومرورا بمصادر مياه الري المختلفة ونظم الري الحديث والتي منها نظام الري بالرش ونظم الري بالتنقيط وهذه المعلومات التي يحتويها الكتاب تهتم طلاب كليات الزراعة بتخصصاتها المختلفة والمهندسين الزراعيين والمشتغلين بالري بمجالاته المختلفة

أ.د/ مجد على أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
قسم الهندسة الزراعية والنظم الحيوية كلية الزراعة جامعة المنوفية

Menoufia University
Faculty of Agriculture
Dep. Agricultural Engineering

وحدة ضمان الجودة
توصيف برنامج الهندسة الزراعية

معلومات متخصصة
أهداف البرنامج

يهدف برنامج الهندسة الزراعية الي ما يلي:

- 1- اكساب الخريج الاستخدام السليم المعدات والآلات المستخدمة في المراحل المختلفة من نظم الننتاج والتصنيع الزراعي
- 2- دراسة الخريج العلوم الأساسية والتطبيقية في مجال الهندسة الزراعية
- 3- يدرس مقررات محددة تغطي تخصصات الطاقة الجديدة والمتجددة والآلات والقوي الزراعية وهندسة التصنيع الغذائي وهندسة الات مابعد الحصاد وهندسة الري والصرف الزراعي وهندسة المباني الزراعية وهندسة التكنولوجيا الحيوية
- 4- اكساب الخريج لبرنامج الهندسة الزراعية القدرة علي تشغيل محطات الميكنة الزراعية وشركات استصلاح الأراضي ومشاريع الري والصرف الزراعي ومحطات تعبئة وتوزيع المحاصيل وشركات الانشاءات الزراعية وتوكيلات بيع الآلات الزراعية ومصانع الأعذية والأعلاف
- 5- اظهار دراية ووعي بدور المهندس الزراعي في المجتمع وقدراته المهنية بشكل جيد والوعي بالقضايا القانونية والأخلاقية والاجتماعية ذات الصلة بالزراعة وقدرته علي تطوير أدائة مؤهلا للتعلم الذاتي والمستمر
- 6- ادارة المنشآت الزراعية ومحطات الميكنة الزراعية والموارد المائية بكفاءة والعمليات المرتبطة بتشيد المباني الزراعية وتوظيف الموارد الزراعية بشكل جيد
- 7- استخدام التكنولوجيات الملائمة لمعالجة المشاكل الفنية والأقتصادية في محالات الزراعة
- 8- المحافظة علي الموارد الطبيعية والتنوع البيولوجي
- 9- الألتحاق ببرامج الدراسات العليا والعمل في المجال البحثي
- 10- تطوير وتشغيل وصيانة أنظمة الري والصرف الزراعي
- 11- التخطيط لإنشاء المجمعات الزراعية الصناعية
- 12- التعامل مع الآلات والمعدات والدوات بطريقة أمنة

قسم الهندسة الزراعية

توصيف مقرر هندسة الري والصرف المزرعي (308هـ)

1. المعلومات الأساسية Basic Information

2.

المعلومات المهنية Professional Information

3. الأهداف العامة للمقرر Overall Aims of Course

1-1	كيفية تقدير الاحتياجات والمقننات المائية للمحاصيل المختلفة
2-1	التدريب علي تصميم المجاري المائية المفتوحة
3-1	تحديد وحساب تصريف الآبار السطحية والآبار العميقة
4-1	كيفية تصميم نظام للري بالرش والحصول علي أعلى كفاءة لتشغيله
5-1	كيفية حساب معامل الصرف السطحي ومعامل الصرف الباطني

4. مخرجات التعليم المستهدفة Intended Learning Outcomes (ILO's)

أ- المعرفة والفهم Knowledge and Understanding

بنهاية دراسة هذا المقرر يكون الطالب قادراً على معرفة وفهم:	
1	أساسيات تقدير المقنن المائي باستخدام مناولات الري وباستخدام المعادلات التجريبية لترع التوزيع والترع الرئيسية
2	مقارنة أداء المجاري المائية المفتوحة المبطنة والتي بدون تبطين واقى
3	أنواع الخزانات الجوفية وأنواع الآبار العميقة التي تخترقها
4	طرق تقدير كفاءة نظان الري بالرش
5	طرق اختيار النقاط المناسب لأنظمة الري بالتنقيط

ب- المهارات الذهنية Intellectual Skills

بنهاية دراسة هذا المقرر يكون الطالب قادراً على أن:	
1	التدريب على أدوات تقدير مقنن الترعة الرئيسية وترع التوزيع
2	التدريب على حساب ابعاد أورنيك المجري المائي بدلالة عرض القاع وعمق المياه
3	يمكنه استخدام معادلات التصميم المختلفة الخاصة بنظام الري بالرش
4	يمكنه تقدير قيمة معامل انتظامية مياه الري في الحقل
5	امكانية تقدير معاملات الصرف السطحي والباطني عمليا

ج- المهارات المهنية والعملية Professional and Practical Skills

بنهاية دراسة هذا المقرر يكون الطالب قادراً على أن:						
1	تطبيق عملي تقدير كفاءة نظام الري بالرش ونظام الري بالتنقيط					
2	تطبيق عملي على تقدير تصريف الآبار السطحية المكشوفة والعميقة					
3	اسم	هندسة الري والصرف	الرمز	308 هـ	الفرقة	المستوي الثالث
4	الري بالرش د/ أحمد العمود & د/ فاروق الفتاني - تأليف ملفين كاي - 1991					
5	هندسة الري والصرف د/ حسين الشربيتي & د/ أحمد ياسين					

د- المهارات العامة ومهارات الاتصال General and Transferable Skills

بنهاية دراسة هذا المقرر يكون الطالب قادراً علي أن:	
1	يعرض المعلومات شفويّاً أو في صورة تقرير
2	يستخدم الوسائل السمعية والبصرية المناسبة في عرض البيانات والمعلومات
3	يستخدم تكنولوجيا المعلومات للحصول على المعلومات والبيانات والتواصل
4	يظهر قدرات التعلم الذاتي والمستمر لتطوير معلوماته ومهاراته العملية
5	يتعامل عملياً وتدريباً مع الأدوات والتمارين المستخدمة في التخصص

5. محتويات المقرر Contents أولاً: الدروس النظرية

الاسبوع	الموضوع	عدد الساعات النظرية
1	تطور الري في مصر ومشروعاته الكبرى	2
2	المجاري المائية المفتوحة	2
3	معادلة ماننج لحساب السرعة المتوسطة بالمجري المائي	2
4	المياه الجوفية	2
5	تصرف الأبار السطحية المكشوفة	2
6	الأبار العميقة	2
7	نظام الري بالرش	2
8	التصميم الهيدروليكي لأجهزة الري بالرش	2
9	أنظمة الري بالتنقيط	2
10	مكونات نظام الري بالتنقيط	2
11	صرف الأراضي الزراعية	2
12	الصرف السطحي والصرف الباطني	2
13	مقنن الصرف أو معامل الصرف	2
14	طلب ومناقشة ورقة بحثية	2
	أجمالي عدد الساعات النظرية	28

ثانياً: الدروس العملية

الاسبوع	الموضوع	عدد الساعات
1	الاحتياجات المائية والمقنن المائي	2
2	تصميم المجاري المائية المفتوحة	2
3	تمارين علي معادلة ماننج	2
4	تطبيق علي المياه الجوفية وكيفية استخراجها	2
5	تطبيق معادلات حساب التصرف النوعي للأبار السطحية المكشوفة	2
6	تمارين علي تصرف الأبار العميقة ذات سحج المياه الحر والمحصور	2
7	مناقشة ورقة بحثية	2
8	تمارين علي تجربة توزيع مياه الري علي الأرض بواسطة رشاش	2
9	تمارين علي التصميم الهيدروليكي لنظام الري بالرش	2
10	تمارين علي هيدروليكا النقاطات	2

أ.د/مجد علي ابوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية

11	التشغيل والصيانة لمكونات نظام الري بالتنقيط	2
12	تمارين علي معادلة حساب معامل الصرف السطحي	2
13	تمارين علي طريقة حساب معامل الصرف الباطني	2
14	امتحان شفوي	2
28	أجمالي عدد الساعات العملية	

5- أساليب وطرق التعليم والتعلم Teaching and Learning Methods

م	الأسلوب (الطريقة)
1	المحاضرة
2	الدروس العملية
3	التمارين والتقارير
4	المناقشات والحوار

6- أساليب وطرق التعليم والتعلم لذوي القدرات المحدودة Teaching and Learning Methods

م	الاسلوب (الطريقة)
1	دراسة الحالة
2	العصف الذهني
3	المناقشة
4	حل المشكلات

7- تقويم الطلاب

مسلسل	الأسلوب (الطريقة)	أسبوع إجراء التقييم	الدرجة
1	التمارين والتقارير	5-9	5
2	امتحان نصف الترم	7	5
3	الامتحان الشفهي	14	10
4	الامتحان العملي	15	20
5	الامتحان النظري	16	60
	إجمالي الدرجة		100

8- قائمة المراجع List of References

1	هندسة الري والصرف أ.د/ محمد علي حسن أبوعميرة - جامعة المنوفية
2	كتب عربية نزلة يونان 1995 هندسة الري والصرف (جزئين) - مركز الدلتا للطباعة الأسكندرية جمهورية مصر العربية

حسين الشربيتي & أحمد ياسين – هندسة الري والصرف – 1970- دار المعارف - جمهورية مصر العربية الري بالرش –الأجهزة والتطبيق – ترجمة – د/ أحمد العمود & د/ فاروق الفتياي –تأليف ملفين كاي- 1991 – رقم الأيداع 1991/9741 – الترقيم الدولي 977-02-3577-6 I.S.B.N. - دار المعارف - جمهورية مصر العربية – 2/91/495	
<u>كتب أجنبية</u> Soil conservation service, U.S. Dept. of Agriculture,1973. Drainage of Agriculture land . Water, Information Center, Inc. New York ,U.S.A SCS, National Engineering Handbook –Sectopn 15 Irrigation chapter – Measurement of irrigation water .U.S. Government printing office, 1973 Irrigation principles and practices, O.W. Israelsen and V.E.Hansen. 3rd. ed. Johm Willey and sons, Inc., and Toppan Company Ltd.,1962.	3
دوريات ونشرات مواقع الشركات المختلفة في مجال تصميم وانشاء نظم الري والصرف	4
رئيس القسم	منسق المقرر
الأستاذ الدكتور / أحمد توفيق طه	الأستاذ الدكتور/ مجد علي حسن أبوعميرة

محتويات الكتاب

الموضوع	رقم الصفحة
<u>الفصل الأول : تطور الري في مصر ومشروعاته الكبرى</u>	13
أهداف ومخرجات التعلم المستهدفة من دراسة الفصل الأول	13
ري الحياض	13
الري الدائم	14
السد العالي	15
التخطيط العام لشبكة الترع والمصارف	16
قاعدة تخطيط شبكة الترع والمصارف	17
تقدير الاحتياجات المائية	18
أمثلة علي الفصل الأول	29
الدرس العملي الأول	35
<u>الفصل الثاني: المجاري المائية المفتوحة</u>	38
أهداف ومخرجات التعلم المستهدفة من دراسة الفصل الثاني	38
التقسيمات المختلفة للمجاري المائية المفتوحة	38
تصرف قنوات الري	41
تصميم القطاع المائي للمجاري المائية المفتوحة	42
حسابات التصميم	43
معادلة حساب مساحة القطاع المائي	43
معادلة حساب طول جانب المجري المائي من القاع الي سطح المياه	44
معادلة حساب مساحة المحيط المبتل	45
معادلة حساب نصف القطر الهيدروليكي	46
معادلة ماننج	47
معادلة تشيزي	49
أمثلة علي الفصل الثاني	51
الدرس العملي الثاني	55
<u>الفصل الثالث : المياه الجوفية</u>	58
مصادر المياه الجوفية وحالات تواجدها	58
حركة المياه الجوفية	59
استخراج المياه الجوفية	61

محتويات الكتاب

الموضوع	رقم الصفحة
الأبار السطحية المكشوفة	61
تصرف الأبار السطحية المكشوفة	62
الأبار العميقة	65
الماء الأرضي والخزانات الجوفية	67
الخزان الجوفي ذات السطح الحر	67
الخزان الجوفي المحصور	69
أمثلة علي الفصل الثالث	72
الدرس العملي الثالث	76
الفصل الرابع : نظام الري بالرش	78
مقدمة عن نظام الري بالرش	78
حدود استخدام الري بالرش	78
مميزات الري بالرش	79
عيوب الري بالرش	79
تقسيم أجهزة الري بالرش	79
مكونات أجهزة الري بالرش	82
توزيع مياه الري علي الأرض بواسطة الرشاش	86
معامل الانتظامية	87
التصميم الهيدروليكي لأجهزة الري بالرش	88
تصرف الرشاش	88
معدل الري	89
تصميم خطوط الري الفرعية	89
خط الري الفرعي افقي	90
خط الري الفرعي مائل لأعلي	90
خط الري الفرعي مائل لاسفل	91
أمثلة علي الفصل الرابع	93
الدرس العملي الرابع	98
الفصل الخامس : أنظمة الري بالتنقيط	99
تمهيد	99

محتويات الكتاب

الموضوع	رقم الصفحة
وصف نظام الري بالتنقيط	99
أنواع نظم الري بالتنقيط الحقلية	99
مميزات الري بالتنقيط	102
العيوب الرئيسية لنظام الري بالتنقيط	103
مكونات نظام الري بالتنقيط	103
معدات التنقية	106
الفلاتر الرملية	106
الخطوط الرئيسية وتحت الرئيسية	108
المشعبات	108
الخطوط الفرعية	109
النقاطات	109
هيدروليكا النقاطات	112
أس التصريف	112
الحساسية للانسداد	113
تغيرات التصنيع	114
معامل الاختلاف نتيجة التصنيع لنظام الري	116
العلاقة بين التصريف والضغط	118
معادلات التصريف للنقاطات	120
التحكم في السريان ومنظمات الضغط	125
التشغيل والصيانة لمكونات نظام الري بالتنقيط	128
الاعتبارات العامة في التصميم	130
اعتبارات التصميم والتركيب	134
اعتبارات إدارة مياه الري	136
الأعباء الاقتصادية	137
أمثلة علي الفصل الخامس	141
الدرس العملي الخامس	143
الفصل السادس: صرف الأراضي الزراعية	144
مقدمة	144

أ.د/مجد علي أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية

144	تعريف
148	الصرف السطحي والصرف الباطني
148	أغراض الصرف وطرق التخلص من المياه الأرضية
148	الصرف السطحي
148	الصرف الباطني
149	أنواع المصارف
150	مقنن الصرف أو معامل الصرف
151	معامل الصرف السطحي
151	معادلة حساب معامل الصرف السطحي
152	معامل الصرف الباطني
152	طريقة حساب معامل الصرف الباطني
154	أمثلة علي الفصل السادس
156	الدرس العملي السادس
157	المصطلحات العلمية
164	المراجع العربية والأجنبية

أ.د/ مجد على أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
قسم الهندسة الزراعية والنظم الحيوية
كلية الزراعة جامعة المنوفية

رؤية الكلية VISION

تتمثل رؤية الكلية في أن تكون كلية الزراعة جامعة
المنوفية من الكليات المتميزة والمعتمدة محليا
واقليميا في مجال التعليم الزراعي والبحث العلمي
ونقل التكنولوجيا بما يخدم اهداف التنمية الزراعية
والريفية المستدامة

رسالة الكلية MISSION

تهدف كلية الزراعة جامعة المنوفية في اطار
تحقيق رؤيتها الي اعداد خريجين قادرين علي
المنافسة محليا واقليميا في مختلف مجالات
الزراعة بالإضافة الي خدمة المجتمع وحل مشاكله
الاقتصادية والاجتماعية والبيئية وذلك من خلال
تقديم برامج دراسية متميزة لطلاب مرحلة
البكالوريوس والدراسات العليا ودعم وتشجيع
البحث العلمي الزراعي وتوفير البرامج الارشادية
والاستشارية الزراعية وتنطلق رسالة الكلية من
قاعدة أساسها الرتقاء بجودة الموارد البشرية
والمادية المتاحة بالكلية والتوظيف الأمثل لها
وتحقيق التكامل بين مختلف قطاعات الكلية

الفصل الأول

تطور الري في مصر ومشروعات الكبرى

DEVELOPMENT OF IRRIGATION

IN EGYPT AND ITS GREAT

PROJECTS

أهداف ومخرجات التعلم المستهدفة من دراسة الفصل الأول

يستهدف هذا الفصل التعرف علي المشروعات الكبرى التي تم تنفيذها وأهمها السد العالي بالإضافة الي المعرفة الجيدة للموارد المائية في جمهورية مصر العربية ودراسة المعادلات الخاصة بمناوبات الري التي تتبعها وزارة الموارد المائية والري ويسبق ذلك دراسة انواع المقننات المائية المتبعة وحساب تصرف ترعة التزمناق مقنن الحقل

مقدمه

كانت أرض مصر فى العصور السابقه على التاريخ عباره عن صحراء جرداء يكتنفها نهر منحدر من الجنوب يجرف فى فيضانه كميات هائله من الطمي والرمال مغرقا لأراضى الصعيد حتى التلال الصحراويه على الجانبين ملقيا بما تبقى من رمال وطمى عند مصبه فى البحر مكونا الدلتا ويختلف تركيب الطمي فى وادى النيل بمصر عنه فى الأنهار الأخرى بأن سطح الأرض لا ينحدر فقط فى اتجاه سير المياه أى من الجنوب الى الشمال بل ينحدر أيضا فى اتجاه عرضى نتيجة لانخفاض الأرض كلما بعدنا عن مجرى النهر وأغلب الظن أن ساكن مصر الأول قد استقر فى الصعيد قبل أن يستوطن الدلتا لأن الصعيد يمتاز بالتلال المرتفعه فكان سكانه يستوطنون بحافة الصحراء أيام الفيضان ثم يهبطون الى السهول بعد جفافها ، أما اقليم الدلتا فكان النهر يجتاح معظم أراضيها أثناء الفيضان كل عام تاركا وراءه مساحات شاسعه من المستنقعات وتتابع القرون وعرف المصريون كيف يستنبتون الأرض فكانوا يلقون ببذورهم فى الأرض الرطبه بعد انحسار المياه ويجنون محصولا واحدا كل عام

ري الحياض

BASIN IRRIGATION

الري باستخدام الأحواض كان هو النظام السائد فى رى أقاليم الوجه القبلى والرى الحوضى يتم عن طريق اعطاء الأرض ريه واحده أثناء الفيضان بعمق حوالى 1متر فوق سطح الأرض وتزرع الأرض بعدها

بمحصول واحد (شتوى) وبعد حصاد هذا المحصول تترك الأرض بدون زراعه حتى موعد الفيضان التالى ،
وقد أدخل المصريون القدماء عدة تحسينات على هذه الطريقه الطبيعیه للرى منها:

(1) حفر مجارى أو عمل بوابخ تخترق الأرض العاليه التى على جانبى النهر لتوصيل مياه الفيضان
للأراضى المنخفضه البعيده عن النهر

(2) إقامة سدود فى طريق المياه لمنعها من الأنسياب شمالا وهى المعروفه باسم الصلايب

(3) لحصر مياه الفيضان داخل المجرى أنشئ الجسر الأيسر للنيل فى عهد الملك مينا ثم أنشئ الجسر
الأيمن فى عهد الملك سيزوستريس

الري الدائم

PERENNIAL IRRIGATION

الري الدائم أو الري المستديم هو الري على مدار العام واستعماله يقتضى وجود المياه باستمرار تحت
تصرف المزارع حسب احتياجاته المائية ، ولم يبدأ التفكير جديا فى ادخال نظام الري المستديم فى مصر الا
فى بداية القرن التاسع عشر عندما أدخلت الزراعات الصيفيه

ولتدعيم نظام الري المستديم على أسس هندسيه سليمة روعى الآتى:

(1) تعزيز ايراد النهر فى الفتره من فبراير الى يوليه من كل عام باعتبارها الفتره التى يقل فيها ايراد النهر
عن احتياجات المحاصيل الصيفيه

(2) رفع مناسيب النهر صناعيا فى الفتره المذكوره لكى تنطلق المياه حره فى الترع الرئيسيه المغذيه
لمناطق الري المستديم دون الحاجة الى استخدام الطلمبات فى رفع مياه النيل عند ذلك نشأت فكرة بناء
القناطر على النيل وذلك لرفع منسوب المياه أمامها لتغذية أقدام الترع الرئيسيه الأخذه من أمام القناطر وقد
تم انشاء القناطر الخيريّه فى عام 1863

وعندما ظهرت حاجة البلاد خلال فترة أقصى الاحتياجات نشأت فكرة التخزين السنوى لحجز جزء من مياه
الفيضانات وأقيم خزان أسوان عام 1902 ليسمح بتخزين مليار متر مكعب من المياه كما تم بناء قناطر
اسنا وأسيوط وزفتى

ولشدة حاجة البلاد الى المياه تقرر تعليه خزان أسوان عام 1912 ليصبح المخزون 2.75 مليار متر
مكعب ثم أنشئ فى الفتره من عام 1927 الى عام 1930 قناطر نجع حمادى ثم أقتضت المصلحه تعليه
خزان أسوان مره اخرى عام 1933 وأصبح المخزون 5 مليار متر مكعب كما تم التفكير فى تعليه ثالثه فى
الأربعينات الا أن هذه التعليه لم تتم حيث كان التفكير قد انصرف الى بناء السد العالى

السد العالى

HIGH DAM

فى 18 أكتوبر 1952 قررت الدولة البدء فى دراسة مشروع السد العالى وشكلت لجنة دوليه من كبار الأساتذه والخبراء العالميين لدراسة امكانية المشروع وسلامته ، وفى 14 ديسمبر 1954 أقرت اللجنة سلامة المشروع من جميع الوجوه فقررت الحكومة البدء فوراً فى تنفيذ المشروع فى عام 1959 تم التوصل الى اتفاق جديد بين مصر والسودان قبل البدء فى تنفيذ المشروع وذلك لتحديد نصيب كل من مصر والسودان فى متوسط ايراد النهر الذى يمكن الاعتماد عليه فى التوسع الزراعى بالقطرين وتم الاتفاق على ما يلى :

يكون صافى المخزون فى بحيرة السد العالى على أساس التوسع السنوى لايراد نهر النيل عند أسوان بعد استبعاد القدر الذى نصت عليه الاتفاقية الأولى لكل من البلدين والذى يصل الى 48 مليار متر مكعب لمصر بالإضافة الي 4 مليار متر مكعب للسودان وقسم الباقي من ناتج خزان السد العالى وهو 22 مليار متر مكعب بين البلدين بحصة مقدارها 7.5 مليار متر مكعب لمصر & 14.5 مليار متر مكعب للسودان وهكذا يصبح نصيب مصر من المياه بعد انشاء السد العالى 55.5 مليار متر مكعب ويصبح نصيب السودان 18.5 مليار متر مكعب أما الباقي ومقداره 10 مليار متر مكعب فهي الكمية المعرضة للفقء بالبخر والتسرب من حوض الخزان

التخطيط العام لشبكة الترعى والمصارف

Planning of irrigation channels and drains

نقل المياه الى الأراضي الزراعيه البعيده عن مجرى النهر يتم عن طريق شبكة من الترعى تستمد مياهها من النيل مباشرة لتقوم بتوزيعها على شبكات أصغر فأصغر وهذه الترعى تتفاوت من ناحية الطول والميل وزمام الخدمة وأيضا نوع كل ترعة فالقاعده العامه فى تخطيط شبكة الترعى والمصارف هي أن تنشأ الترعى فى الأجزاء المرتفعه من الأراضي وأن تنشأ المصارف فى الأجزاء المنخفضه

الترعى

تنقسم مجارى الرى (الترعى) حسب اهميتها ومستوياتها وميل كل منها الى ما يلى :

(1) الرياحات

الرياح عبارة عن مجرى مائى كبير ويعد من أكبر أنواع الترعى فى الوجه البحرى والرياحات الموجودة بمصر عددها أربعة رياحات هي الرياح المنوفى والرياح البحيرى والرياح التوفيقي والرياح العباسى وتأخذ

مياهها من النيل مباشرة من أمام قناطر الدلتا أو قنطرة زفتى والرياحات لاتستعمل الا فى نقل المياه فقط ولا يوجد عليها أى رى مباشر وانحدار المياه فى الرياحات يتراوح من 3 الى 5 سم / كيلومتر وتخطيطها مستقيم بينما انحدار المياه فى نهر النيل يتراوح من 7 الى 9 سم / كيلومتر ويتبع طريقا كثير الأعوجاج وبذلك نستفيد بارتفاع منسوب المياه فى الرياحات عن المناسب المقابله فى نهر النيل

(2) الترعى الرئيسيه

الترعى الرئيسيه تأخذ مياهها من الرياحات أو من نهر النيل مباشرة مثل ترعة الأسماعيليه والشرقيه والباسوسيه والمحموديه وتمر الترعى الرئيسيه فى المناطق العاليه حتى يمكن أن نتحكم فى رى جميع الأراضى وتكون هى وفروعها منطقه رى تسمى باسمها ولمنع الرى المباشر على الترعى الرئيسيه تعمل جنبات موازيه لها وتأخذ الجنبات مياهها عادة من أمام قناطر الحجز على الترعى الرئيسيه

(3) الترعى الفرعيه

الترعى الفرعيه تلى الترعى الرئيسيه وتأخذ مياهها من الترعى الرئيسيه أمام قناطر الحجز مباشرة ويفصل الأراضى المرتبه عليها عن الأراضى المجاوره لها مصرف فرعى وتصب الترعى الفرعيه فى نهايتها فى مصرف رئيسي أو فرعى ومياه النيل تكون موجوده فى الترعى الفرعيه طوال العام ماعدا مدة السده الشتويه وعادة تكون الترعى الفرعيه على أبعاد تتراوح من 10 الى 15 كيلومتر

(4) ترعى التوزيع

تعتبر ترعى التوزيع من أصغر أنواع الترعى العموميه التى تقوم الحكومه بنزع ملكيتها وشقها وصيانتها ويختلف زمام ترعة التوزيع ما بين 1000، 4000 فدان وهذه الترعى تقوم بتوزيع المياه على المساقى ويجب ملاحظة أن ترعى التوزيع والترعى الفرعيه ونهايات الترعى الرئيسيه هى الترعى المسموح الرى المباشر منها للأراضى المجاوره بواسطة فتحات تعمل فى جسورها وتوضع مواسير أو بوابخ تقوم بتوصيل المياه الى مساقى الأهالى الخصوصيه

(5) المساقى

عبارة عن قنوات صغيره يحفرها الأهالى على نفقتهم الخاصه وتروى مساحه تتراوح من 25 الى 30 فدان فى المتوسط ومصلحة الرى غير مسنوله عن شقها انما يراقب عملية التوزيع مهندس الرى وهى تظهر اما باتفاق الملاك أو بمعرفة مصلحة الرى على حساب المنتفعين ، والجدول رقم (1.1) يبين أطوال وأبعاد وانحدارات شبكة الترعى وكذلك الزمام التقريبي لكل مجرى

المصارف

المجارى المائية التى تستقبل المياه الناتجة عن صرف النبات تسمى مصارف والمصرف عبارته عن سلسلة منالمجارى المائية المفتوحة أو المغطاه والغرض منها تجميع المياه الزائده السطحيه والباطنيه وذلك لحفظ منسوب المياه الجوفيه ثابتا على عمق معين وتنقسم مجارى المصارف حسب مستوياتها الى :

جدول (1.1) : أطوال وأبعاد وانحدارات شبكة الترع والزماد التقريبي لكل مجرى

نوع الترع	الطول (كم)	البعد بينها (كم)	انحدار سطح المياه (سم/كم)	الزماد (فدان)
رئيسيه	80- 70	15-10	8-5	-----
فرعيه	15-10	5-2	12-8	20000
توزيع	5-2	2.5-1.50	16-12	2000- 1000
(1) مساقى	2.5-1.5	0.50-0.25	20-15	300-200
(2) مساقى	0.50-0.25	0.30	30-20	50- 20
(3) مساقى	0.30	0.12	50-30	10-5

1-المصارف العمومه

المصرف العمومى ملك الحكومه وهى التى تقوم بنزع ملكيته وحفره وصيانتته والمصارف العمومية تشمل شبكة المصارف الرئيسيه والفرعيه التى يتم حفرها

2-المصارف الخاصه (الحقليات)

الحقليات ملك المزارعين وهذه المصارف هى التى تقوم بأغراض الصرف وهى اما مصارف مكشوفه أو مصارف مغطاه والمصارف العموميه ما هى الا مجمعات لتجميع مياه المصارف الخاصه

قاعده تخطيط شبكة الترع والمصارف

عند تخطيط شبكة الترع والمصارف يجب أن تكون القاعده العامه للتخطيط هى أن توضع الترع الرئيسيه فى أعلى مرتفع بالمنطقه المراد ريهها ويوضع المصرف الرئيسى فى أوطى منخفض لها أما الترع الفرعيه بدرجاتها المختلفه فتوضع فى المرتفعات الثانويه والمصارف الفرعيه بدرجاتها المختلفه تمر بأكثر المناسيب انخفاضاً فى المنطقه حتى تنساب مياه الصرف المختلفه من الأراضي ، لذلك كان لزاماً أن يبدأ مشروع التخطيط باجراء مساحه طبوغرافيه للمنطقه ثم اعدا خرائط مساحيه بمقياس رسم مناسب

(1:2500) بحيث تكون مزوده بالخطوط الكنتورية لمناسيب كل متر أو أى فترات رأسية مناسبة وعند ظهور عوائق فى التخطيط مثل مساحات منخفضة أو مساحات صخرية فيجب دراسة أحسن وأنسب الطرق لتفاديها ، وعند البت فى التخطيط النهائى يجب مراعاة الأتى:

1- تكاليف الأعمال الترابية حيث تغطى كميات الحفر المطلوبة للردم

2- ثمن الأرض التى ستزرع ملكيتها &

3- التكاليف الكلية للمشروع

والشكل رقم (1.2.3) يوضح قطعة أرض تتحدر من ناحيتين نحو منخفض رئيسى فى المنطقة حينئذ توضع الترع والمصارف بجوار بعضها البعض ويلاحظ فى هذا التخطيط انه اذا كانت الأرض شديدة الانحدار فان تخطيط الترع والمصارف الصغرى سيكون متعامد مع خطوط الكنتور ويكون الانحدار فيها شديد مما يتطلب معه انشاء سلسله من الهدارات على كل ترعه ومصرف وتفاديا لهذه الحاله يتم عمل هذه الترع والمصارف الصغرى فى اتجاه قطرى مع خطوط الكنتور

تقدير الاحتياجات المائيه

ESTIMATING WATER REQUIRMENTS

من المعروف أن انتاجية الفدان تتغير ارتفاعها وانخفاضها حسب التغيرات فى نوع التربه وخواصها الطبيعيه والكيميائيه وكمية مياه الري وملوحتها وطرق الزراعه وخدمة الأرض والمحصول وغيرها من العوامل فبالنسبه لمياه الري فان وزارة الزراعه تعد فى بداية كل عام زراعى كشفا يبين نسب المساحات المنزرعه بكل محصول الى المساحه الكليه وتقوم وزارة الري بمسئوليه توزيع المياه وذلك حسب كميات المياه المطلوبه لهذه المحاصيل وفقا للاحتياجات المائيه الفعلية لكل محصول

المأمنه بالقدر الكافى من المعلومات عن النواحى الزراعيه يمكننا من حساب الاستهلاك المائى لكل محصول ومن ثم حساب التصرفات عند الحقل وأفهام الترع ومراكز التوزيع الأساسيه وتكاملاتها ولحساب احتياجات الري المائيه يلزمنا دراسة الموضوعات الآتية:

(أ) خصائص المحاصيل الزراعيه

(ب) دوره الزراعيه

(ج) مناوبات الري

(د) المقننات المائيه للمحاصيل المختلفه

مناوبات الري

Irrigation rotation

ترع التوزيع لا تطلق فيها المياه بصفه مستمره وانما تفتح قناطر أمامها أياما معدوده ثم تقفل أيام أخرى وفقا لبرامج موضوعه تعرف بمناوبات الري ويسمى الوقت الذى تفتح فيه الترع وتعطى المياه للري بدور العمال والوقت الذى تقفل فيه الترع بدور البطاله والأسباب التى تدعو الى عمل مناوبات الري هى :

(1) عدم حاجة المحاصيل الى الري المستديم بل ان الضرر يلحق بالمحاصيل وبالتربه عند الأسراف فى الري

(2) تنظيم توزيع المياه نسبيا بين الملاك لعدم كفاية مياه النيل لاعطاء المياه بصفه مستمره

(3) تسهيل صرف مياه الرش وتجفيف الأراضي المشبعه فى وقت البطاله

(4) العمل الى توصيل المياه الى نهايات الترع وهى غالبا مناطق الشكوى من قلة المياه

أنواع مناوبات الري

المناوبات التى كانت متبعه فى مصر قبل السد العالى هى :

1-المناوبات الشتويه

2-المناوبات الربيعيه

3-المناوبات الصيفيه

4 -المناوبات النيلية

1-المناوبات الشتويه

تبدأ هذه المناوبات عادة يوم 29 نوفمبر الى 15 مارس ونظامها 6 أيام عماله ، 12 يوم بطاله وهى بذلك مناوية ثلاثية

2-المناوبات الربيعيه

وهى مناوبه ثلاثيه تبدأ عادة من 16 مارس الى 15 ابريل ونظامها 5 أيام عماله ، 10 أيام بطاله

3-المناوبات الصيفيه

تبدأ من 16 ابريل الى 15 أغسطس ونظامها كالتالى:

(أ) 6 أيام عماله ، 12 يوم بطاله (مناوبه ثلاثيه عاديه تعمل فى مناطق القطن)

(ب) 4 أيام عماله ، 4 أيام بطاله (مناوبه ثنائيه عاديه تعمل فى مناطق الأرز)

(ج) 4 أيام عماله ، 8 أيام بطاله (مناوبه ثلاثيه عاديه تعمل فى المناطق الرملية)

4- المناوبات النيلية

تبدأ من 16 أغسطس وتنتهى فى 28 نوفمبر ونظامها كالتالى:

(أ) 5 أيام عماله ، 10 أيام بطاله (مناوبة ثلاثيه لمناطق القطن)

(ب) 4 أيام عماله ، 4 أيام بطاله (مناوبة ثنائيه لمناطق الأرز)

أما بعد السد العالى فقد ألغيت المناوبات النيلية وعدلت المناوبات عموما الى فترتين هما:

الفترة الأولى

فترة المناوبات الصيفيه من 16 مايو الى 15 أغسطس وتكون المناوبه ثنائيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله

الفترة الثانية

تبدأ فى 16 أغسطس وتنتهى فى 15 مايو وتكون المناوبه ثلاثيه 5 أيام عماله ، 10 أيام بطاله أما فى

مناطق الأرز فتكون المناوبه ثنائيه 4 أيام عماله ، 4 أيام بطاله

المناوبات الثلاثه

تعمل فى مناطق القطن وفيها تقسم الترع والزمم المرتب عليها الى ثلاثة أقسام متساويه تقريبا ويأخذ كل

قسم بالتتابع 5 أيام عماله ، 10 أيام بطاله أى أن مدة المناوبه الثلاثيه العاديه هى 15 يوم

المناوبات الثنائيه

تعمل فى مناطق الأرز وفى مناطق القطن المنزرع فى أرض رمليه وفيها تقسم الترع والزمم المرتب عليها

الى قسمين متساويين ويأخذ كل قسم بالتتابع دور عماله و دور بطاله ، الجدول رقم (1.2) يبين كيفية تقسيم

منطقة ترعه فرعيه كبرى زمامها 18000 فدان توزع مياهها الى عشرة ترع توزيع

ملحوظة

نوع المناوبه ونظامها يحدد الفتره بين الريات للمحاصيل المنزرعه بالمنطقه وهذه الفتره تتوقف على نوع

النبات وعمق جذور النبات وكميه مياه الري التى يستهلكها النبات وايضا على نوع التربه وقدرتها على

حفظ المياه وتتوقف أيضا على العوامل الجويه فى المنطقه

ويجدر الملاحظه أنه يجب ألا يقل دور العماله عن 4 أيام ولا يزيد عن 7 أيام أما اذا كانت هناك أنواع

متعدده من الزراعات فيحكم المناوبه النبات ذو الفتره الأقل بين الريات

جدول (1.2) : تقسيم منطقة ترعه فرعيه كبرى زمامها 18000 فدان توزع مياهها الى عشرة ترع توزيع

رقم التربة والزمم			مناوبه ثنائيه		مناوبه ثلاثيه	
رقم ترعة التوزيع	المساحه بالفدان	ترع فى دور (أ)	ترع فى دور (ب)	ترع فى دور (أ)	ترع فى دور (ب)	ترع فى دور (ج)
1	2500	√	#	√	#	#
2	2000	#	√	#	√	#
3	1500	√	#	#	√	#
4	2500	#	√	#	#	√
5	1500	√	#	#	√	#
6	1000	#	#	#	√	#
7	2500	√	√	#	#	√
8	1500	#	#	#	#	#
9	1000	√	√	#	#	√
10	2000	#	#	√	#	#
المجموع فدان 18000		عماله 5	عماله 5	عماله 3	عماله 4	عماله 3
		بطاله 5	بطاله 5	بطاله 7	بطاله 6	بطاله 7

(# = بطاله)

(√ = عماله)

المقننات المائيه للمحاصيل المختلفه

Water duties for different crops

تعريف المقنن المائى

المقنن المائى هو عبارة عن كمية المياه التى يلزم إعطاؤها للفدان من محصول معين أى أنه يمثل العلاقه بين كمية المياه التى تطلق فى الأرض وبين المحصول الناتج

أنواع المقنن المائى Types of water duty

تنقسم انواع المقنن المائي الي:

(أ) المقنن المائى من الوجهة النظرية

وهو عبارته عن القدر المحسوب من المياه الذى يلزم لرى الفدان الواحد فى فتره معينه من الزمن لانضاج المحصول

(ب) المقنن المائى من الوجهة العمله

وهو عبارته عن المقنن المائى من الوجهه النظرية مضافا اليه مقادير المياه التى تضيع بالانتقال فى المجارى المائيه بين نقط التوزيع الأساسيه الى الحقل

(ج) المقنن المائى من وجهه التوزيع

ينقسم المقنن المائى من وجهه التوزيع الى:

1- مقنن الحقل (ق)

يعرف بأنة كمية المياه التى تعطى للفدان الواحد فى اليوم الواحد من أيام العمالته أو خلال الريه الواحده ووحدااته هى متر مكعب / فدان / ريه أو متر مكعب / فدان / يوم

2- المقنن المائى للترعه (ق')

المقنن المائى للترعه يعبر عن كمية المياه التى تعطى للترعه لرى الفدان الواحد من الزمام المرتب عليها وبالتالي فان :

المقنن المائى للترعه = مقنن الحقل + الفواقد من الترهه بالتسرب والبخر

وعادة تؤخذ الفواقد بمقدار 10% من مقنن الحقل أى أن :

$$ق' = ق + 0.10 ق \text{ ----- (1.1)}$$

$$ق' = 1.10 ق \text{ متر مكعب / فدان / يوم}$$

حساب مقنن الري فى الأراضى المنزرعه بمصر

يحسب مقنن الري فى الوقت الذى تكون فيه الأراضى الزراعيه العاديه تحتاج الى أكبر قدر من مياه الري ويتم ذلك بالنسبه للمناوبه الصيفيه حيث تكون الأراضى المنزرعه مشغوله بنبات القطن والجزء الباقي عبارته عن أرض شراقي مطلوب طفيها لاعداد لزراعة الذره (مايو - يونيو - يوليو) وفى هذا الوقت تكون المناوبه ثلاثيه 6 أيام عماله ، 12 يوم بطاله وفى دور المناوبه الواحد على ترعه التوزيع تعطى المياه بحيث تكفى لرى كل زمام القطن وتكون الفتره بين رياتته 18 يوم كما تعطى مياه تكفى لطفى نصف الشراقي فقط فى دور المناوبه الواحد أى أن طفى الشراقي يوزع على دورين مناوبه

وفى الوجه القبلى والفيوم حيث تنفذ مناوبه ثانيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله فيتم أيضا فى الدور الواحد للمناوبه رى كل زمام القطن ورى نصف الشراقى ، أما فى شمال الدلتا حيث يصرح بزراعة الأرز وتكون الزراعات القائمة هى الأرز والقطن والباقي شراقى يعد لزراعة الذرة ، ففى دور المناوبه الواحد يلزم رى كل زمام الأرز وتكون الفتره بين رياته 8 أيام ويتم رى نصف زمام القطن فقط وتكون الفتره بين رياته 16 يوم أما الشراقى فيوزع على أربعة أدوار مناوبه أى تعطى المياه لطفى ربع زمام الشراقى فى الدور الواحد للمناوبه والجدول رقم (1.3) يعطى الاحتياجات المائيه التى اصطلح عليها باعتبار ما يلزم الفدان الواحد للريه الواحده لمختلف المحاصيل الرئيسيه محسوبه عند الحقل

جدول (1.3) : الاحتياجات المائيه لمختلف المحاصيل الرئيسيه محسوبه عند الحقل

المحصول	الاحتياجات المائيه للمحاصيل المختلفه	
	الوجه البحرى (م ³ / فدان / ريه)	الوجه القبلى (م ³ / فدان / ريه)
برسيم	350	385
قمح		
محاصيل شتويه أخرى		
قطن		
ذره صيفى		
حدائق	420	462
أرز		
ذره (طفى شراقى)	760	836

الاحتياجات المائيه المذكوره فى الجدول السابق تنقصر الى وضوح الوسيله التى استخدمت فى تقدير الاحتياجات الفعلية لأنواع المحاصيل الزراعيه

المقننات المائيه للترع وتصرفاتها

Water duties for opening channels and their discharges

لحساب المقننات المائيه للترع تستخدم احدى الطريقتين الآتيتين :

1-طريقة المناوبات

2- استخدام القوانين التجريبيه

1- استخدام طريقة المناوبات فى حساب المقننات المائية

أولاً : مقنن ترعة التوزيع

المقنن المائى لترعة التوزيع يتم حسابة على أساس أكبر كميه من المياه يتطلبها الزمام المرتب عليها على مدار السنه وفيما يلى أمثله لحساب المقنن المائى والتصرف المطلوب لترعة التوزيع
الأمثلة أرقام (1.1)، (1.2) & (1.3) صفحة 29 هي أمثلة لحساب مقنن ترعة التوزيع

ثانيا : مقنن الترعة الفرعيه الكبرى أو الترعة الرئيسيه

التي تروى زمامها فى دورين أو ثلاثة أدوار حسب المناوبات

(أ) فى حاله المناوبه الثلاثه

إذا افترضنا أن مساحة الأدوار جميعها متساويه ومقدارها (س) وأن هناك ثلاث ترع توزيع هي الترعه (أ) والترعه (ب) & الترعه (د) كما يوضحه الشكل رقم (1.1) :

مقنن ترعة التوزيع = Q'

الزمام المرتب على ترعة التوزيع = (س)

زمام الترعه الرئيسيه أو الترعه الفرعيه الكبرى = 3 س

ومقننها المائى = Q''

التصرف المار فى الترعه الرئيسيه = التصرف الذى يمر فى كل دور فى ترعة التوزيع على التوالى

وحيث أن التصرف فى اليوم = المقنن $\times$ الزمام

التصرف المار فى اى وقت فى الترعه الرئيسيه = $Q'' \times 3$ س

التصرف المار فى اى وقت فى الترعه الرئيسيه = $Q' \times 3$ س

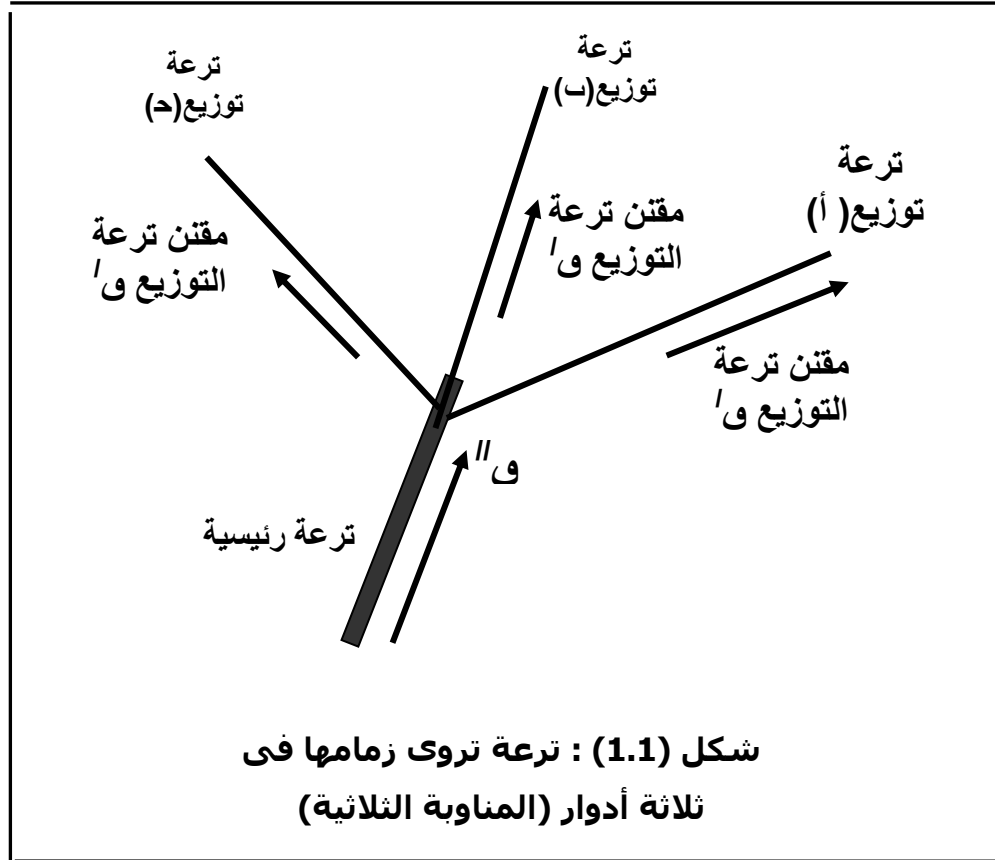
أى أن :

$$Q'' \times 3 \text{ س} = Q' \times 3 \text{ س}$$

$$Q'' = Q' \div 3$$

وبإضافة 10% فواقد يصبح مقنن الترعه الرئيسيه أو الفرعيه الكبرى Q'' هو:

$$Q'' = 1.1 (Q' \div 3) \text{ ---- (1.2)}$$



(ب) فى حالة المنابذة الثنائية

إذا افترضنا أن مساحة الأدوار جميعها متساوية ومقدارها (س) أن هناك ترعتين توزيع هما الترعه (أ)

والترعه (ب) كما يوضحه الشكل رقم (1.2)

مقنن ترعة التوزيع = (و١)

الزمام المرتب على ترعة التوزيع = (س)

زمام الترعه الرئيسيه أو الترعه الفرعيه الكبرى = 2 س

ومقننها المائى = و١١

التصرف المار فى الترعه الرئيسيه = التصرف الذى يمر فى كل دور على التوالى

وحيث أن التصرف فى اليوم = المقنن × الزمام

التصرف المار فى أى وقت فى الترعه الرئيسيه = و١١ × 2 س

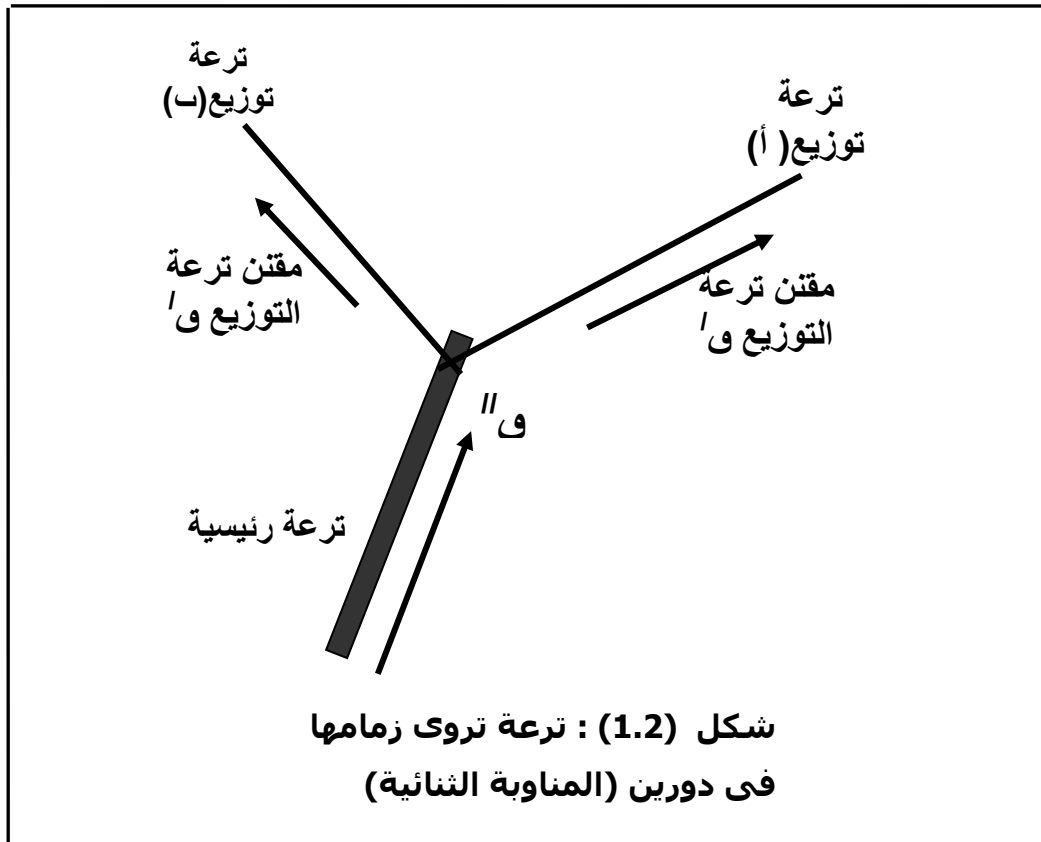
التصرف المار فى أى وقت فى الترعه الرئيسيه = و١ × س أى أن :

$$و'' \times 2 \text{ س} = و' \times \text{س}$$

$$و'' = و' \div 2$$

وبإضافة 10% فواقد يصبح مقتن الترع الرئيسي أو الفرعي الكبرى $و''$ هو:

$$و'' = 1.1 (و' \div 2) \text{ ----- (1.3)}$$



ثالثا : مقتن الرياحات والترع الرئيسي الكبرى

يتبع فى تصميمها مناوبة الفيضان باعتبار أن الفدان يحتاج الى 350 مترمكعب فى الدور العالى وهو 7 أيام أى 50 متر مكعب / فدان / يوم أما فى الدور الواطى فيحتاج الفدان الى 70 مترمكعب فى 7 أيام أى بمعدل 10 مترمكعب / فدان / يوم وبالتالي يكون :

$$\text{مقتن ترعة التوزيع فى الدور العالى} = \frac{350}{7} = 50 \text{ مترمكعب / فدان / يوم ----- (1.4)}$$

$$\text{مقتن ترعة التوزيع فى الدور الواطى} = \frac{70}{7} = 10 \text{ مترمكعب / فدان / يوم ----- (1.5)}$$

وبالتالى يحسب مقنن الرياح والترع الرئيسيه الكبرى كمتوسط لمقننى ترعة التوزيع فى الدورين العالى والواطى أى أن :

$$\text{مقنن الرياح أو الترعه الرئيسيه الكبرى} = \frac{50+10}{2} = 30 \text{ م}^3 / \text{فدان/ يوم} \text{----- (1.6)}$$

2- حساب المقننات المائيه باستخدام القوانين التجريسيه

القوانين التجريبية أثبتت صلاحيتها وقبولها فى تقدير المقنن المائى ولذلك فقد قامت وزارة الري فى الفتره الأخيره توفيراً للجهد والتكاليف وللوصول الى أسرع النتائج بضغط عدد محطات المقننات المائيه بالإضافة الى تطبيق القوانين والمعادلات النظرية لحساب معدل الاستهلاك الفعلى للنبات من مياه الري بدلالة نوع المحصول ودرجات الحراره والرطوبه النسبيه وعدد ساعات طلوع الشمس ونوع التربه وعمق منطقة الجذور للنبات ومن أهم المعادلات التجريبية المستخدمه فى حساب المقننات المائيه معادلة بلانى كريدل

معادلة بلانى كريدل

BLANY – CRIDDLE EQUATION

تمكن كريدل من وضع معادله تجريبية يمكن عن طريقها حساب استهلاك النبات لمياه الري وذلك عن طريق ربط التأثيرات الجوية من متوسط درجات الحراره والنسبه المئويه لساعات سطوع الشمس فى موسم نمو المحصول وتنص المعادله على الأتى

$$U = 192K \times P(T + 17.8) \text{--- (1.7)}$$

حيث U = معدل استهلاك النبات لمياه الري فى الشهر مترمكعب / فدان / شهر

K = معامل بلانى كريدل خلال موسم النمو للمحاصيل المختلفه وتتوقف قيمته على موسم النمو والرطوبه النسبيه

P = النسبه المئويه لساعات النهار فى الشهر بالنسبه للسنة وتختلف حسب منطقه الزراعه

T = المتوسط الشهري لدرجات الحراره (م°) وتختلف حسب منطقه الزراعه

ويجب ملاحظه أن تطبيق هذه المعادله لحساب الاستهلاك الشهري لمياه الري للمحاصيل يلزمه مراعاة الدقه لتحديد قيمة معامل بلانى كريدل (K) الذى يتغير حسب دور النمو ففى القطن مثلاً تتراوح قيمته بين 0.2 عند بداية موسم النمو الى 0.85 فى شهر يوليو وهوشهر أكبر استهلاك بينما متوسط قيمة المعامل (K) يعادل 0.65 0 وبمعرفة معدل الاستهلاك المائى للمحاصيل وكفاءة نظام الري الحقلى المستخدم يمكن تحديد الاحتياج المائى الشهري لرى مختلف المحاصيل حيث أن :

$$(1.8) \text{ ---- } \frac{U}{e} = \text{الأحتياج المائى الشهرى}$$

حيث e: كفاءة نظام الري الحقلى المستخدم

المعادلة السابقة تشير الى أنه عند استخدام نظام ري سطحي بكفاءة عالية فإن الأحتياج المائى الشهرى او الموسمى المطلوب سوف يقل نظرا لقلّة فواقد نظام الري المستخدم

وفيما يلى قيم لكفاءة نظام الري الحقلى السطحي فى الأراضى المختلفه كما يوضحها الجدول رقم (1.4) والجدول رقم (1.5) يبين قيمة معامل بلانى كريدل (K) لبعض المحاصيل

جدول (1.4) : قيم كفاءة نظام الري الحقلى السطحي (e) فى الأنواع المختلفه من الأراضى

نوع التربه	كفاءة نظام الري الحقلى السطحي (e) (%)
التربه الرملية	15
التربه الطفليه	65
التربه الطينية	60

جدول (1.5) : متوسط قيم معامل بلانى كريدل (K) لبعض المحاصيل وفترة نمو كل محصول

المحصول	فترة النمو (شهر)	متوسط قيمة معامل بلانى كريدل (K) فى فترة النمو	أقصى قيمه شهريه لمعامل بلانى كريدل (K)
قمح	4	0.5	1.2-0.8
قطن	7	0.65	1.1-0.75
أرز	4 - 3	1.00	1.3-1.1
برسيم حجازى	7	0.85	1.25-0.95
حدائق الموالح	7	0.60	0.75-0.65
بطاطس	3	0.70	1.00- 0.85
قصب السكر	5	0.85	1.1- 0.85
ذره	5	0.85	1.1- 0.85
بنجر السكر	5.5	0.70	1.1- 0.85

أمثلة علي الفصل الأول
تطور الري في مصر ومشروعات الكبرى
DEVELOPMENT OF IRRIGATION
IN EGYPT AND ITS GREAT PROJECTS

مثال
(1.1)

ما هو أقصى تصرف لترعة توزيع زمامها 1500 فدان في منطقة قطن ومناوبه ثلاثيه 5 أيام عماله ، 10 أيام بطاله يزرع فيها 40% من المساحه قطنا ، 50% من المساحه مطلوب طفيتها لزراعة الذره والباقي مشغول بالمنافع العامه علما بأن فدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب في كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 760 متر مكعب من المياه في كل ريه

الحل

المنطقه منطقه قطن والمناوبه ثلاثيه مدتها 15 يوم فيروى كل القطن ونصف الشراقي في كل دور من أدوار العماله كما يوضحه الشكل الآتي :

أقصى مقنن للحقل = المقنن الحقلى للقطن + المقنن الحقلى لطفى الشراقي

$$\text{أقصى مقنن للحقل (و)} = \frac{760}{2 \times 5} \times \frac{50}{100} + \frac{350}{5} \times \frac{40}{100}$$

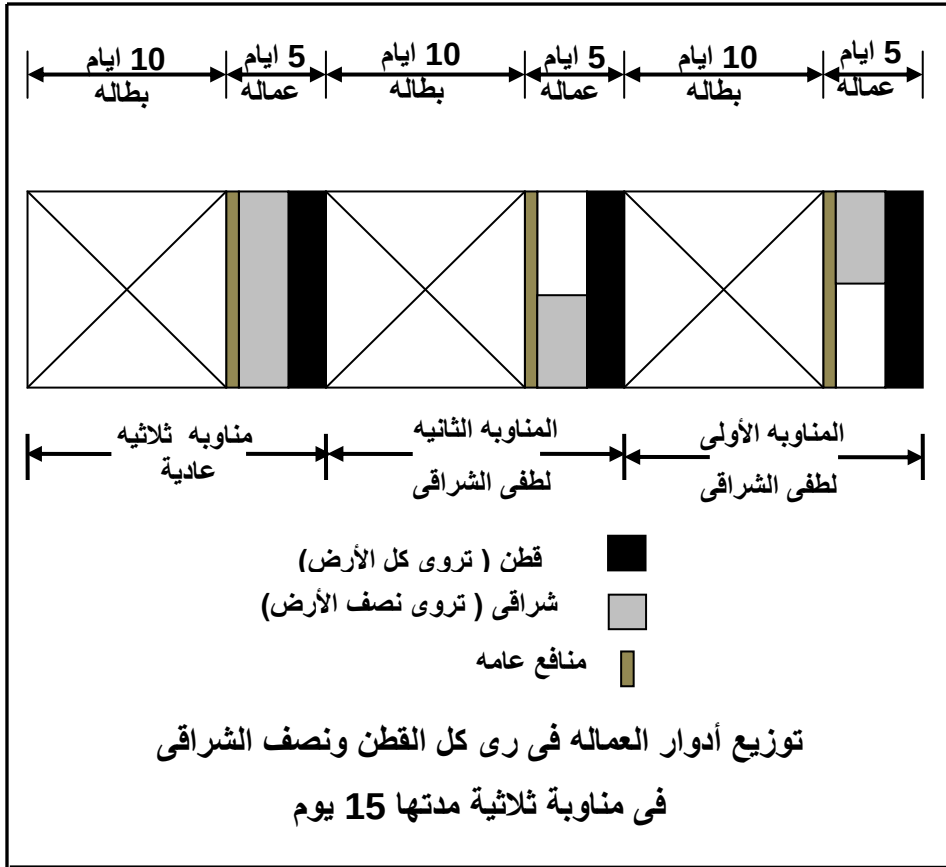
$$\text{و} = 38 + 28 = 66 \text{ مترمكعب / فدان / يوم}$$

وبإضافة 10% من مقنن الحقل نظير التسرب والبخر في ترعة التوزيع فيصبح مقنن ترعة التوزيع (و') هو:

$$\text{أقصى مقنن لترعة التوزيع (و')} = 1.1 \times 66 = 72.6 \text{ مترمكعب / فدان / يوم}$$

أقصى تصرف لترعة التوزيع = أقصى مقتن لترعة التوزيع × الزمام

$$\text{تصرف ترعة التوزيع} = \frac{72.6 \times 1500}{24 \times 60 \times 60} = 1.26 \text{ متر مكعب / ثانية}$$



مثال (2.1)

إحسب تصرف ترعة التوزيع في المثال السابق بعد مناورات طفى الشراقي

الحل

بعد مناورات طفى الشراقي يتم الري بالمناوبة الثلاثية العادية لأنها منطقة قطن وبعد طفى الشراقي يتم زراعة الذره حيث يحتاج فدان الذره الى 350 متر مكعب في كل مناوبه أى في 5 أيام

أقصى مقنن للحقل = المقنن الحقلى للقطن + المقنن الحقلى للذره

$$\text{مقنن الحقل (و)} = \frac{350}{5} \times \frac{40}{100} + \frac{350}{5} \times \frac{50}{100} = 63 \text{ مترمكعب / فدان / يوم}$$

أقصى مقنن لترعة التوزيع (و') = 1.1 ق = 1.1 × 63 = 69.3 مترمكعب / فدان / يوم

تصرف ترعة التوزيع = مقنن ترعة التوزيع × الزمام

$$\text{تصرف ترعة التوزيع} = \frac{69.3 \times 1500}{24 \times 60 \times 60} = 1.20 \text{ مترمكعب / ثانيه}$$



فى منطقة أرز والمناوبه ثنائيه مدتها 8 أيام (4 أيام عماله ، 4 أيام بطاله) ما هو أقصى تصرف لترعة توزيع زمامها 2500 فدان اذا كان 20% من المساحه منزرعه قطنا ، 40% من المساحه منزرعه أرزا ، 35% من المساحه مطلوب طفيتها لزراعة الذره والباقى مشغول بالمنافع العامه علما بأن فدان الأرز يحتاج الى 420 متر مكعب فى كل ريه وفدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب فى كل ريه ويحتاج فدان الشراقى الى 760 متر مكعب من المياه فى كل ريه

الحل

المنطقه منطقة أرز والمناوبه ثنائيه مدتها 8 أيام فيروى كل الأرز ونصف القطن وربيع الشراقى فى كل دور من أدوار العماله كما يوضحه الشكل الأتى:

أقصى مقنن للحقل = مقنن الحقل للقطن + مقنن الحقل للأرز + مقنن الحقل لطفى الشراقى

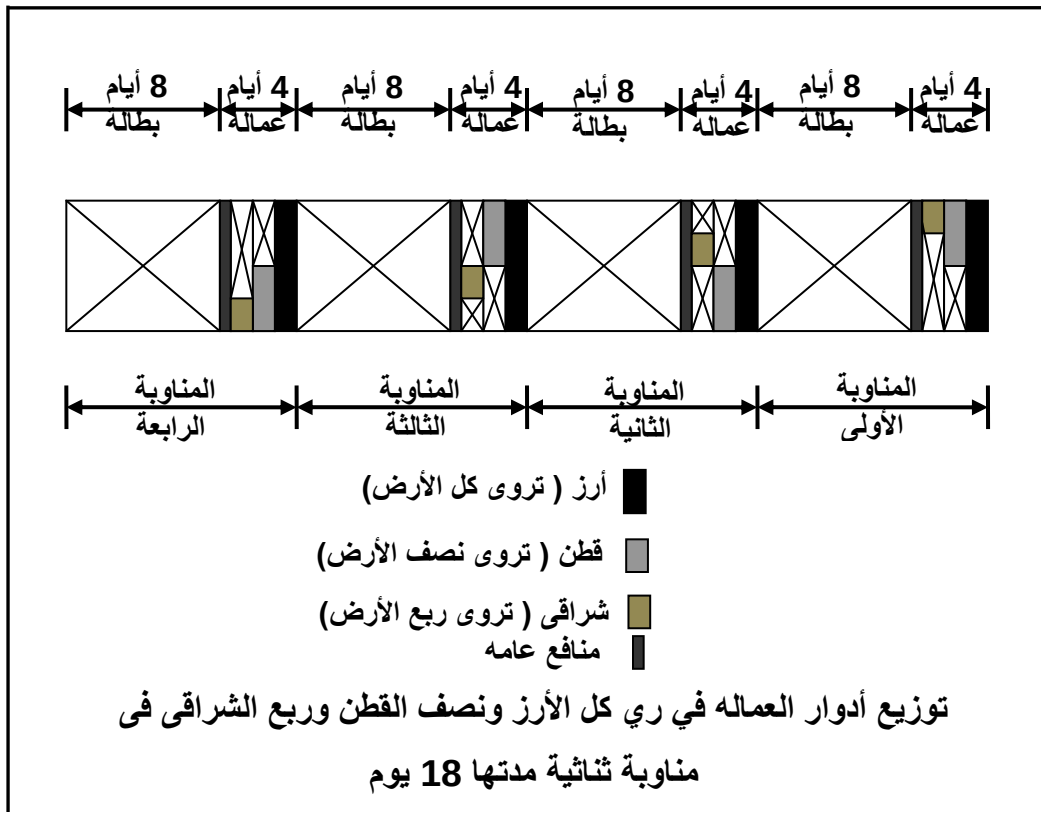
$$\text{أقصى مقنن حقل (و)} = \frac{350}{4 \times 2} \times \frac{20}{100} + \frac{420}{4 \times 1} \times \frac{40}{100} + \frac{760}{4 \times 4} \times \frac{35}{100} = 67.37 \text{ مترمكعب / فدان / يوم}$$

أقصى مقنن لترعة التوزيع (و') = أقصى مقنن للحقل × 1.1

$$\text{و'} = 1.1 \times 67.37 = 74.1 \text{ مترمكعب / فدان / يوم}$$

أقصى تصرف لترعة التوزيع = أقصى مقنن لترعة التوزيع × الزمام

$$\text{تصرف ترعة التوزيع} = \frac{74.1 \times 2500}{24 \times 60 \times 60} = 2.14 \text{ مترمكعب / ثانيه}$$



في المثال رقم (1.1) يمكن حساب مقنن الترع الفرعيه الكبرى أو الترع الرئيسييه و" كالآتى:

$$و" = 1.1 = (و' \div 3) = 1.1 \times \frac{72.6}{3}$$

$$و" = 26.26 \text{ مترمكعب / فدان / يوم}$$

أيضا في المثال رقم (1.3) يكون مقنن الترع الفرعيه الكبرى أو مقنن الترع الرئيسييه و" كالآتى:

$$و" = 1.1 = (و' \div 2) = 1.1 \times \frac{74.1}{2}$$

$$و" = 40.75 \text{ مترمكعب / فدان / يوم}$$

مثال (4.1)

البيانات الآتية رصدت خلال موسم النمو لمحصول القطن في منطقه زراعيه على
خط عرض 36 شمالا والمطلوب حساب الاحتياجات المائيه الشهريه والاحتياجات

المائيه الموسمييه اذا كانت كفاءة نظام الري الحقلى المستخدم (e=75%) وذلك
باستخدام معادلة بلانى كريدل لحساب الاستهلاك المائى

الشهر	مارس	ابريل	مايو	يونيو	يوليو	أغسطس	سبتمبر
متوسط درجة الحرارة (°م)	14.3	16.9	18.7	20.2	19.8	19.2	16.7
النسبة المئوية لساعات النهار (%)	8.35	8.83	9.82	9.82	9.99	6.40	8.37
معامل بلانى كريدل (K)	0.60	0.70	0.80	0.85	0.85	0.85	0.70

الحل

توضع البيانات السابقه فى جدول كالاتى لى يتم حساب الاستهلاك المائى لكل شهر من أشهر موسم النمو

$$U = 192 K \times P (T + 17.8)$$

باستخدام معادلة بلانى كريدل

الشهر	متوسط درجة الحرارة (°م) (T)	النسبة المئوية لساعات النهار (P) (%)	معامل بلانى كريدل (K)	T+17.8	معدل استهلاك النبات للماء (U)	الأحتياجات المائيه (U/e)
مارس	14.3	8.35	0.60	32.10	308.78	411.70
ابريل	16.9	8.85	0.70	34.70	412.73	550.00
مايو	18.7	9.82	0.80	36.50	550.54	724.05
يونيو	20.2	9.82	0.85	38.00	609.00	812.00
يوليو	19.8	9.99	0.85	37.60	613.02	817.36
أغسطس	19.2	6.40	0.85	37.00	386.46	515.28
سبتمبر	16.7	8.37	0.70	34.50	388.10	517.47

الأحتياجات المائيه الموسمييه لمحصول القطن =

$$(517.47 + 515.28 + 812.00 + 724.05 + 550.00 + 411.7)$$

الأحتياجات المائيه الموسمييه لمحصول القطن = 4599.71 م³ / فدان / موسم زراعى



أجب عن الأسئلة الآتية

- 1- عرف ري الحياض واذكر التحسينات التي أدخلها المصريون القدماء علي هذه الطريقة
- 2- عرف الري المستديم واذكر لماذا بدأ التفكير في ادخال هذا النظام في مصر
- 3- تكلم عن التخطيط العام لشبكة الترع والمصارف في مصر وأذكر القاعدة العامة في التخطيط
- 4- ما هي الأسباب التي تدعو الى عمل مناوبات الري
- 5- عرف كل من مناوبات الري الثلاثية ومناوبات الري الثنائية
- 6- ما هي أنواع مناوبات الري التي كانت المتبعة في مصر قبل السد العالي وتلك المتبعة بعد السد العالي
- 7- عرف المقنن المائي مبينا وحدات قياسه وأذكر أنواعه واكتب معادلة حساب كل من مقنن ترعة التوزيع وتصرف ترعة التوزيع
- 8- أستنتج قيمة مقنن الترع الرئيسي في حالتي المناوبات الثنائية والمناوبات الثلاثية موضحا اجابتك بالرسم
- 9- اكتب معادلة بلاني كريدل لحساب الاستهلاك المائي للنبات موضحا تعريف كل عنصر من عناصر المعادلة

10- ما هو أقصى تصرف لترعة توزيع زمامها 1500 فدان في منطقة قطن ومناوبه ثلاثيه 5 أيام عماله ، 10 أيام بطاله يزرع فيها 40% من المساحة قطنا ، 50% من المساحة مطلوب طفيتها لزراعة الذره والباقي مشغول بالمنافع العامه علما بأن فدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب في كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 760 متر مكعب من المياه في كل ريه

11- في منطقة أرز والمناوبه ثنائيه مدتها 8 أيام (4 أيام عماله ، 4 أيام بطاله) ما هو أقصى تصرف لترعة توزيع زمامها 2500 فدان اذا كان 20% من المساحة منزرعه قطنا ، 40% من المساحة منزرعه أرزا ، 35% من المساحة مطلوب طفيتها لزراعة الذره والباقي مشغول بالمنافع العامه علما بأن فدان الأرز يحتاج الى 420 متر مكعب في كل ريه وفدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب في كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 760 متر مكعب من المياه في كل ريه

12- احسب مقنن ترعة التوزيع لمنطقه منزرع بها 1/3 المساحة قطنا والباقي شراقي يعد لزراعة الذره اذا علمت أن فدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب في كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 760 متر مكعب من المياه في كل ريه والمناوبه ثلاثيه 6 أيام عماله ، 12 يوم بطاله ثم احسب مقنن الترعه الرئيسيه وتصرف ترعة التوزيع بالتر المكعب / ثانيه اذا كان الزمام المرتب على ترعة التوزيع هو 1800 فدان

13- احسب المقنن المائي لترعة توزيع تروى منطقه يزرع بها 1/3 المساحة قطنا ، 1/3 المساحة أرزا والباقي شراقي يعد لزراعة الذره اذا علمت أن فدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب في كل ريه ويحتاج فدان الأرز الى 420 متر مكعب في كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 760 متر مكعب من المياه في كل ريه والمناوبه ثنائيه 4 أيام عماله ، 4 يوم بطاله ثم احسب مقنن الترعه الرئيسيه

14- احسب مقنن ترعة التوزيع لمنطقه منزرع بها 40% من المساحة قطنا والباقي شراقي يعد لزراعة الذره اذا علمت أن فدان القطن يحتاج الى 385 متر مكعب في كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 840 متر مكعب من المياه في كل ريه والمناوبه ثنائيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله ثم احسب مقنن الترعه الرئيسيه وتصرف ترعة التوزيع بالتر المكعب / ثانيه اذا كان الزمام المرتب على ترعة التوزيع هو 3000 فدان

15-المطلوب حساب المقنن المائي لترعة توزيع لمنطقه منزرع بها 35% من المساحة قطنا ، 60% من المساحة شراقي والباقي بور اذا علمت أن فدان القطن يحتاج الى 400 متر مكعب فى كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 750متر مكعب من المياه فى كل ريه والمناوبه ثلاثيه 5 أيام عماله ، 10 أيام بطاله ثم احسب مقنن الترعه الرئيسيه

16- المطلوب ايجاد التصرف اللازم لترعة توزيع لرى زمام مساحته 25000 فدان يزرع منه 30% من المساحة قطنا ، 30% من المساحة أرزا، 30% من المساحة طفى شراقي للاعداد لزراعة الذره ، 10% من المساحة بوراذا علمت أن فدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب فى كل ريه ويحتاج فدان الأرز الى 420 متر مكعب فى كل ريه ويحتاج فدان الشراقي الى 760متر مكعب من المياه فى كل ريه والمناوبه ثنائيه 4 أيام عماله ، 4 أيام بطاله

17- باستخدام معادلة بلاني كريدل احسب كل من الاحتياجات المائية الشهرية والاحتياجات المائية الموسمية لمحصول القمح إذا علمت أن كفاءة نظام الري الحقلى المستخدم (e = 75%) وكانت بيانات التأثيرات الجوية لمنطقة الزراعة كما هي موضحة بالجدول الآتي:

الشهر	نوفمبر	ديسمبر	يناير	فبراير	مارس	ابريل
متوسط درجة الحرارة الشهري (C°) (t)	20.4	13.9	13.4	13.4	17.5	23.4
النسبة المئوية لساعات النهار (P)(%)	7.36	7.35	7.49	7.12	8.40	8.60
معامل بلاني كريدل (K)	0.50	0.70	0.75	0.70	0.65	0.60

نهاية الفصل الأول
أ.د/مجد على أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة - جامعة المنوفية

الفصل الثاني المجارى المائية المفتوحة WATER OPPING CHANNELS

أهداف ومخرجات التعلم المستهدفة من دراسة الفصل الثاني

يستهدف هذا الفصل التعرف علي القطاعات الهندسية المختلفة للمجارى المائية المفتوحة ودراسة المعادلات المختلفة لحساب الأبعاد التصميمية للمجارى المائية المفتوحة بالإضافة الي حساب أبعاد المقطع الأقتصادي للمجري المائي المفتوح سواء أكان عبارة عن ترعة أو كان عبارة عن مصرف

مقدمه

المجارى المائية المفتوحة عبارة عن قنوات تحمل المياه سواء اذا كانت ترعة تحمل مياه الري أو مصرف تتجمع فيه مياه الصرف الزراعى

التقسيمات المختلفه للمجارى المائية المفتوحة

تقسم المجارى المائيه المفتوحة تبعاً لطبيعة المجرى المائى أو تبعاً لشكل مقطع المجرى المائى كالاتى :

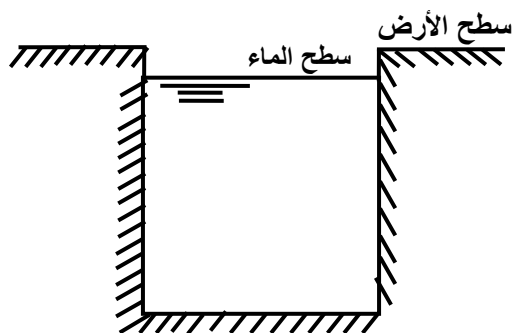
(أ) تقسيم حسب طبيعة المجرى

تنقسم المجارى المائية المفتوحة تبعاً لطبيعة المجرى المائى المكشوف الى ثلاثة أنواع هى :

- 1- مجرى مائى مفتوح طبيعى أو صناعى
- 2- مجرى مائى مفتوح محفور فى الأرض بدون تبطين أو بتبطين واق
- 3- مجرى مائى مفتوح مصنوع من الخرسانه أو الحجر أو الطوب أو أى مواد اخرى

(ب) تقسيم حسب شكل مقطع المجرى

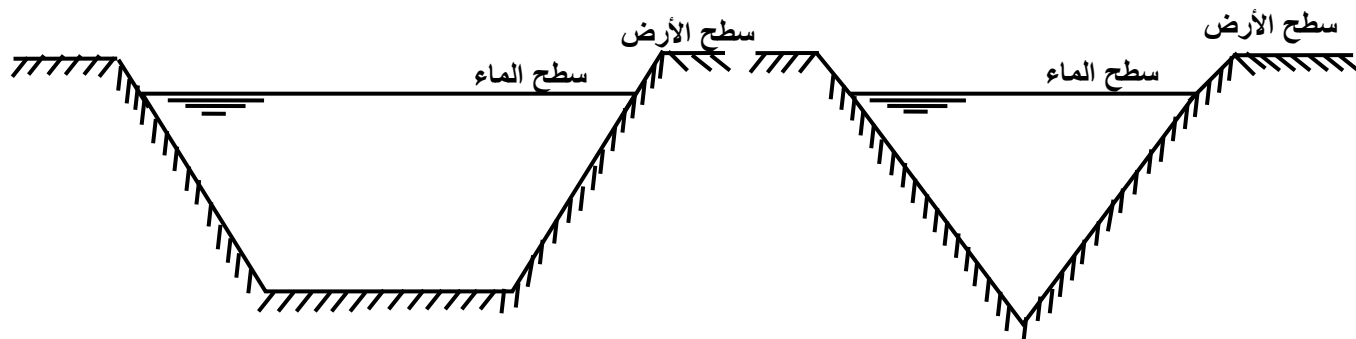
هناك تقسيم آخر للمجارى المائية المفتوحة تبعاً لشكل مقطع المجرى المائى كما توضحه الأشكال أرقام (2.1)، (2.2) لمقطع مجرى مائى مستطيل ومقطع مجرى مائى مربع على الترتيب الأشكال أرقام (2.3)، (2.4) لمقطع مجرى مائى مثلث ومقطع مجرى مائى شبة منحرف على الترتيب والأشكال أرقام (2.5)، (2.6) لمقطع مجرى مائى دائرى ومقطع مجرى مائى نصف دائرى على الترتيب والشكل (2.7) لمقطع مجرى مائى مفتوح غير منتظم



شكل (2.2): مجرى مائي مفتوح
ذو مقطع مربع

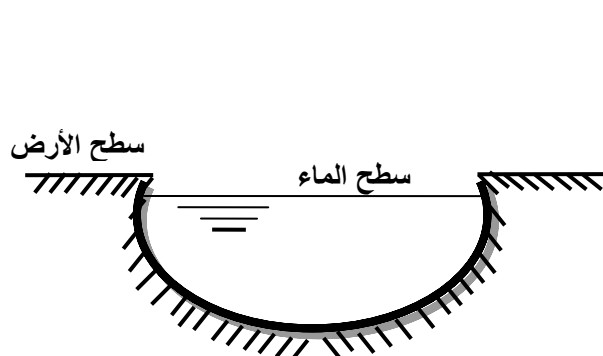


شكل (2.1): مجرى مائي مفتوح
ذو مقطع مستطيل

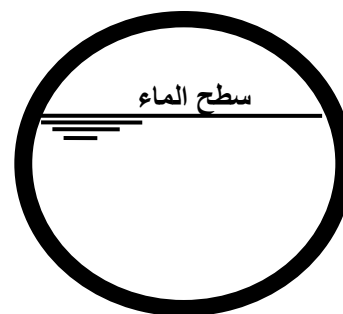


شكل (2.4): مجرى مائي مفتوح
ذو مقطع شبه منحرف

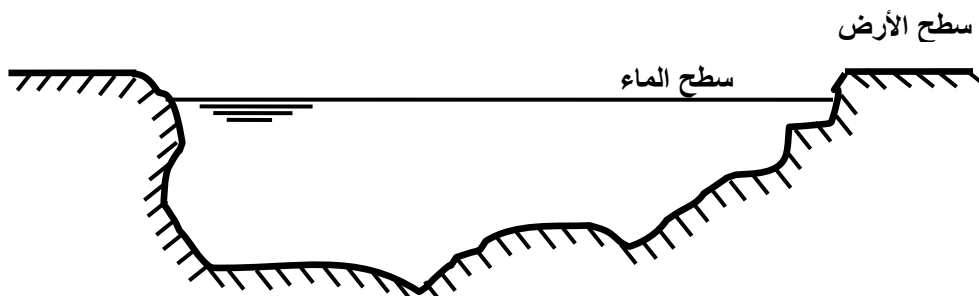
شكل (2.3): مجرى مائي مفتوح
ذو مقطع مثلث



شكل (2.6) : مجرى مائي مفتوح
ذو مقطع نصف دائري



شكل (2.5) : مجرى مائي مفتوح ذو
مقطع دائري



شكل (2.7) : مجرى مائي مفتوح ذو
مقطع غير منتظم

تصرف قنوات الري

Discharge of irrigation channels

يعرف تصرف أى ترعه بأنه عبارة عن كمية المياه التى تمر فى القطاع المائى للترعه ووحدات التصرف هى مترمكعب/ ثانية وتصرف الترعه مرتبط بالزمام الذى تخدمه الترعه ولذلك فان:

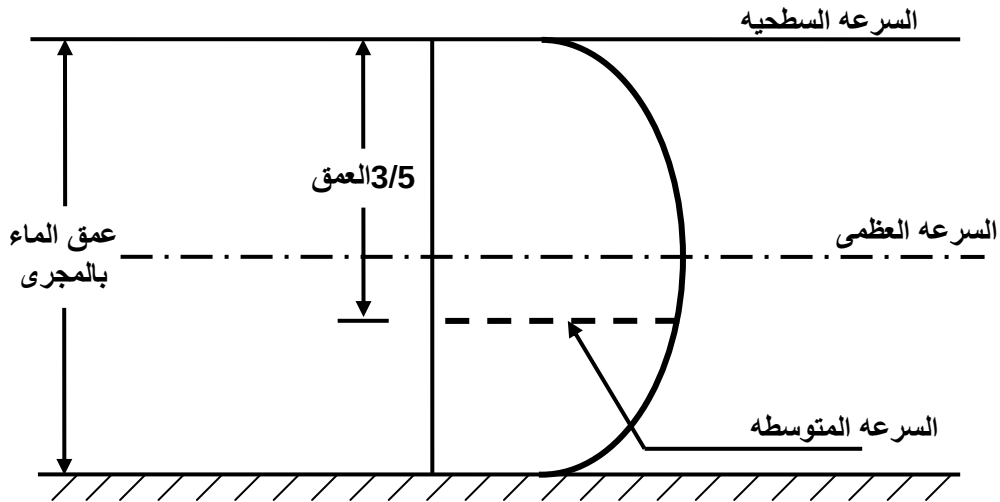
$$\text{تصرف الترعه} = \text{مقنن الترعه} \times \text{الزمام}$$

$$\text{تصرف الترعه} = \text{مساحة القطاع المائى} \times \text{السرعة المتوسطة للمياه}$$

قياس السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائى المفتوح

عادة تكون السرعة المتوسطة للمياه فى المجارى المائية المفتوحة هى تقريبا سرعة الماء عند عمق يعادل

ثلاثة أخماس $\left(\frac{3}{5}\right)$ عمق المياه بالمجرى مقاسا من السطح العلوى للمياه كما يوضحه الشكل رقم (2.8)



شكل (2.8) : طريقة قياس السرعة المتوسطة للمياه
بالمجرى المائى المفتوح

تصميم القطاع المائى للمجارى المائيه المفتوحه

Design of irrigation opening channels

الشكل رقم (2.9) يوضح قطاعا عرضيا لمجرى مائى مفتوح وللحصول على المعادلات الخاصة بتصميم للمجارى المائيه المفتوحة نستخدم الرموز الآتية:

A = مساحة القطاع المائى

b = عرض قاع الترعه

d = عمق المياه فى المجرى المائى

L = طول المجرى المائى بين قطاعين متتالين

m = ميل جانبى المجرى ($m = \cot \alpha$)

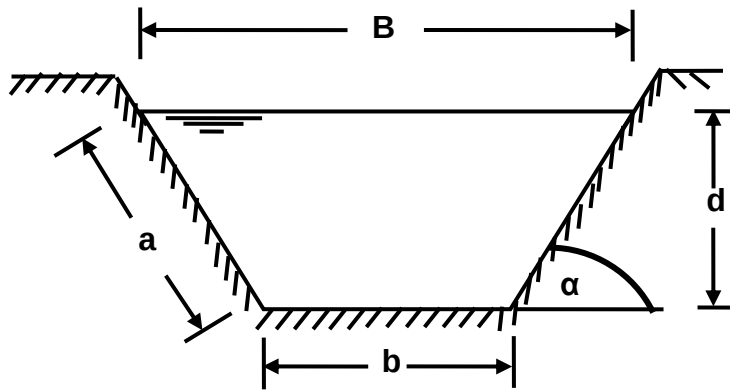
I = ميل قاع المجرى

S = ميل سطح الماء الحر

a = طول جانب المجرى من القاع الى سطح المياه

V = السرعه المتوسطه للمياه بالمجرى المائى

Q = التصريف الكلى للمجرى المائى



شكل (2.9) : رسم تخطيطى لقطاع عرضى فى مجرى مائى مفتوح مقطعه شبه منحرف متساوى الساقين

$$\text{i.e. } x = m d$$

وبالتعويض بقيمة x فى المعادلة (2.1) نحصل على :

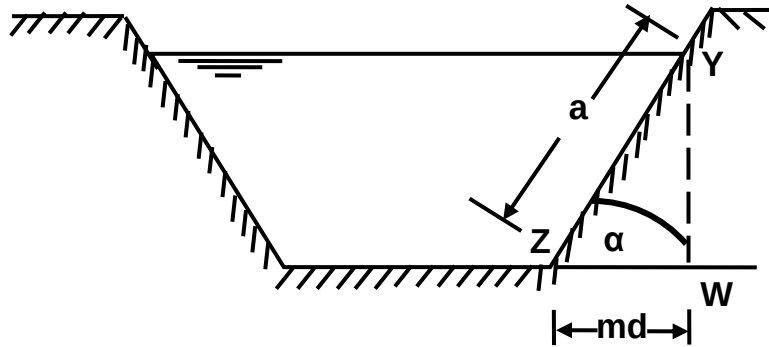
$$A = d(b + md) \quad \text{--- (2.2)}$$

أى أن المعادلة (2.2) تستخدم فى حساب مساحة القطاع المائى للمجارى المائية المفتوحة بدلالة عرض القاع وعمق المياه وميل الجوانب

مساحة القطاع المائى = عمق المياه (عرض القاع + ميل الجوانب x عمق المياه)

ثانيا : استنتاج معادلة حساب طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء (a)

لاستنتاج معادلة حساب طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء نضع على الرسم الذى يمثل القطاع العرضى للمجرى المائى المفتوح الرموز المستخدمة والتي يبينها الشكل رقم (2.11) كالآتى :



شكل (2.11) : استنتاج معادلة حساب طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء

من الشكل السابق ومن المثلث YZW يمكن حساب طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء حيث يمثل طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء الوتر فى المثلث YZW القائم الزاوية وبالتالي يمكن وضعه فى المعادلة الآتية :

$$a = \sqrt{(md)^2 + d^2}$$

$$a = \sqrt{m^2 d^2 + d^2}$$

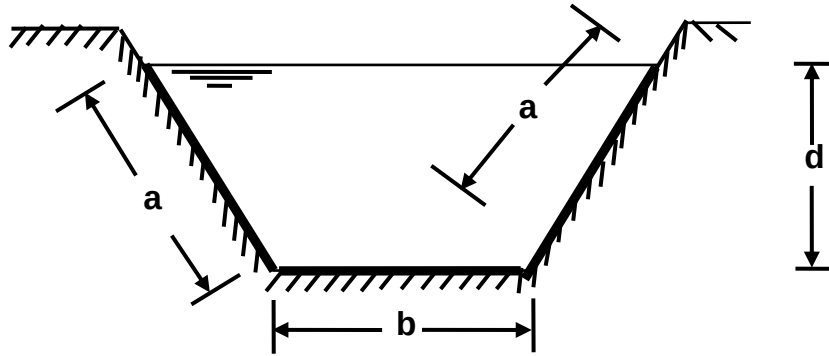
$$a = \sqrt{d^2(m^2 + 1)}$$

$$a = d(1 + m^2)^{\frac{1}{2}} \quad \text{--- (2.3)}$$

المعادلة (2.3) تمثل طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء بدلالة كل من عمق المياه بالمجرى وميل الجوانب فزيادة عمق المياه بالمجرى المائى يزداد طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء وأيضا زيادة ميل جوانب القطاع يؤدي الى زيادة طول الجانب وعلية فعند التصميم يجب مراعاة العلاقة السابقة التى تربط بين طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء وكل من عمق المياه بالمجرى وميل الجوانب

ثالثا : استنتاج معادلة حساب المحيط المبتل (P)

المحيط المبتل هو عبارته عن عرض قاع المجرى مضافا اليه طول جانبيه المجرى من القاع الى سطح الماء وهو مايوضحه الشكل رقم (2.12) حيث يكون طول المحيط المبتل هو مجموع أطوال الخطوط السوداء الداكنة فقط والموضحة بالرسم



شكل (2.12) : استنتاج معادلة حساب المحيط المبتل
لمجرى المائى المفتوح مقطعة شبة منحرف متساوى الساقين

أى أن المحيط المبتل عبارة عن طول جانبيه المجرى المائى المفتوح مضافا اليهما عرض القاع فمن الشكل رقم (2.12) نجد أن المحيط المبتل (P) تمثله المعادلة الآتية :

$$P = b + 2a \quad \text{--- (2.4)}$$

وبالتعويض بقيمة $2a$ وهى ضعف طول جانب المجرى من القاع الى سطح الماء من المعادلة رقم (2.3) نحصل على :

$$2a = 2d(1 + m^2)^{\frac{1}{2}}$$

القيمة السابقة يتم التعويض بها فى المعادلة رقم (2.4) نحصل على المعادلة الآتية :

$$P = b + 2d\sqrt{1+m^2} \quad \text{--- (2.5)}$$

المعادلة السابقة تستخدم فى حساب المحيط المبتل وهو أيضا بدلالة عرض القاع وعمق المياه وميل جوانب المجرى المائى المفتوح

رابعا : استنتاج معادلة حساب نصف القطر الهيدروليكي (R)

يعرف نصف القطر الهيدروليكي والذي يرمز له بالرمز (R) بأنه النسبة بين مساحة القطاع المائى (A) والمحيط المبتل (P) أى أن :

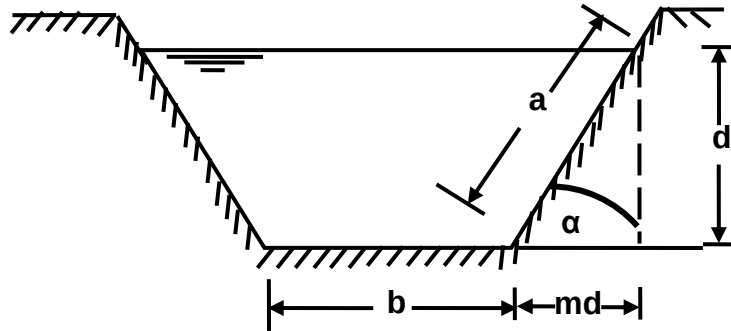
نصف القطر الهيدروليكي = مساحة القطاع المائى ÷ المحيط المبتل

$$R = \frac{A}{P}$$

$$R = \frac{d(b + md)}{b + 2d\sqrt{1+m^2}} \quad \text{--- (2.6)}$$

الشكل رقم (2.13) يوضح أبعاد القطاع المائى للمجارى المائية المفتوحة والمستخدم لحساب قيمة نصف القطر الهيدروليكي (R) المعادلة (2.6) تستخدم لإيجاد نصف القطر الهيدروليكي بدلالة كل من عرض القاع وعمق المياه وميل جوانب المجرى المائى المفتوح نصف القطر الهيدروليكي لقطاع المجرى المائى المفتوح يعتبر أحد العناصر الهامة التى تحدد مناسبة قطاع المجرى المائى للحصول على التصريف المطلوب وذلك لأرتباطه بكل من مساحة القطاع المائى والمحيط المبتل

عند تصميم قطاع ترعه أو أى مجرى مائى مفتوح نجد أن هناك ثلاثة مجاهيل هى الانحدار (S) والعمق (d) وعرض القاع (b) ويجب تحديد هذه المجاهيل الثلاثة لامكان اختيار قطاع مائى متزن مع فرض أن الميول الجانبية محدوده من واقع ملائمتها لطبيعة الأرض وهناك عدد من المعادلات الشائعة الاستخدام والتى تقوم



شكل (2.13) : استنتاج معادلة حساب نصف القطر الهيدروليكي لمجري مائي مفتوح مقطعة شبه منحرف

بحساب السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائي المفتوح عند تصميم قطاع المجرى المائي المفتوح ومن أكثر المعادلات استخداما معادلة ماننج لحساب السرعة المتوسطة Manning equation ومعادلة تشيزي Chezy equation

معادلة ماننج

MANNING EQUATION

وضع ماننج معادلة تجريبية تستخدم في حساب السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائي المفتوح وهذه المعادلة تربط كل من نصف القطر الهيدروليكي وانحدار سطح المياه بالمجرى المائي المفتوح بقيمة السرعة المتوسطة للمياه وتنص المعادلة على ما يلي :

$$V = \frac{1}{n} \times R^{\frac{2}{3}} \times S^{\frac{1}{2}} \quad \text{--- (2.7)}$$

حيث:

V = السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائي

R = نصف القطر الهيدروليكي

S = انحدار سطح المياه الحر بالمجرى المائي &

n = معامل الخشونة لماننج

ملاحظات على معادلة ماننج

هذه المعادلة تجريبيه وتعبر عن علاقة السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائى المفتوح بنصف القطر الهيدروليكي والانحدار والخشونة وعلى الرغم من أن هذه المعادلة أثبتت صلاحيتها فى بعض الحالات الا أنه لا يمكن الاعتماد عليها كأساس أمثل للتصميم وذلك للأسباب الآتية:

1- هذه المعادلة لا تحتوى على أى متغير يمثل ما تحمله المياه من طمى

2- المعادلة تجريبيه مستنتجه من مشاهدات الطبيعة كما أنها غير سليمة من ناحية الوحدات

3- قيمة معامل الخشونة لماننج متروكة للتقدير الشخصى وهذه القيمة تعتمد على خشونة جوانب وقاع المجرى المائى وتعتمد أيضا على شكل وعمق المياه الجارىه وكذلك يجب ملاحظة أن قيمة معامل الخشونة لماننج تتأثر بكثافة وارتفاعات النباتات ان وجدت مثال ذلك الطحالب وورد النيل وهناك جداول تعطى قيمة معامل الخشونة حسب نوع سطح المجرى المائى والاستخدام معادلة ماننج يلزم معرفة تصرف الترع وانحدار سطح المياه كما يجب فرض علاقة بين عرض القاع (b) وعمق المياه (d) من التصرف المطلوب للترعة ومن مساحة القطاع المائى يمكن معرفة السرعة المتوسطة للمياه بالترعة ومنها يمكن الوصول الى الأبعاد التصميمية للمجارى المائية المفتوحة

العلاقة بين عرض القاع (b) وعمق المياه (d)

أوضح باكلى Buckley العلاقتين الآتيتين والموضحتان بالعادلتين (2.8) & (2.9) واستمدهما من قطاعات الترع التى لا تتعرض للأطماء والنحر

(1) العلاقة الأولى عبارته عن معادلة الأعماق التى تقل عن 1.62 متر وهى كالآتى :

$$d = \frac{(1 + 8)^2}{650} \times b \quad \text{--- (2.8)}$$

(2) العلاقة الثانية عبارته عن معادلة الأعماق التى تزيد عن 1.62 متر وهى كالآتى:

$$d = 0.1 \left(\frac{1}{2} + 4 \right) \times \sqrt{b} \quad \text{--- (2.9)}$$

حيث: I = ميل قاع المجرى المائى

بمعرفة العلاقة بين عرض القاع (b) وعمق المياه (d) يمكن حساب مساحة القطاع المائى (A) بمجهول واحد وحساب السرعة المتوسطة للمياه (V) بنفس المجهول من معادلة ماننج وإذا لم توجد علاقة ثابتة بين عرض القاع (b) وعمق المياه (d) يمكننا استخدام الفروض الآتية :

(1) للترع الصغيرة

يتم فرض أن عرض القاع يساوى عمق المياه أى أن:

$$b = d \text{ للترع الصغيره}$$

(2) للترع المتوسطة

نفرض أن عرض القاع يتراوح من 2 الى 3 أمثال عمق المياه أى أن :

$$b = (2 \sim 3) d \text{ للترع المتوسطة}$$

(3) للترع الكبرى

نفرض أن عرض القاع يتراوح من 4 الى 8 امثال عمق المياه أى أن :

$$b = (4 \sim 8) d \text{ للترع الكبرى}$$

الترع الرئيسية والرياحات

نفرض أن عرض القاع يتراوح من 8 الى 12 قيمة عمق المياه اى أن :

$$b = (8 \sim 12) d \text{ للترع الرئيسية الكبرى والرياحات}$$

إذا علمت مساحة القطاع المائى لترعة رى فإنه يمكن استنتاج عمق المياه (d) من المعادله الآتية :

$$d = 0.5\sqrt{A}$$

معادلة تشيزى

CHEZY EQUATION

من المعادلات الهامة التى تستخدم فى حساب السرعة المتوسطة للمياه معادلة تشيزى لسريان الماء داخل المواسير وفى المجارى المائيه المفتوحة وهى تربط كل من نصف القطر الهيدروليكي (R) وانحدار سطح المياه بالمجرى المائى (S) بمقدار السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائى وتنص المعادله على الآتى :

$$V = C\sqrt{R \times S} \text{ -- (2.10)}$$

حيث: V = السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائى

R = نصف القطر الهيدروليكي

S = انحدار سطح المياه بالمجرى المائى & C = معامل تشيزى للخشونه

المعامل C يمثل خشونة جوانب وقاع المجرى وقيمته تتغير من 35 الى 75 وهناك معادلتين لحساب قيمة معامل تشيزى للخشونه C هما :

1- معادلة بازن Bazin equation

$$C = \frac{87}{\sqrt{1 + \frac{m}{R}}} \quad \text{--- (2.11)}$$

حيث: m هو معامل بازن ويتحدد من جداول حسب نوع المجرى المائى
هذه المعادلة تظهر معامل آخر هو المعامل (m) والذي يخضع لتقديرات مرتبطة بنوع المجرى المائى
المفتوح ولكنها تحدد بدقة قيمة المعامل (C) والذي يستخدم فى تحديد السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى
المائى المفتوح

2- معادلة جانجوليت – كتر Ganquillet - kutter equation

$$C = \frac{23 + \frac{1}{n} + \frac{0.00155}{I}}{I + (23 + \frac{0.00155}{I})n} \sqrt{R} \quad \text{--- (2.12)}$$

المعامل (n) فى المعادلة (2.12) هو معامل الخشونة لماتنج ، والمقدار (I) يمثل ميل قاع المجرى يلاحظ
أن هذه المعادلة غير صحيحة من ناحية الوحدات وبالرغم من أنها تعطى نتائج مقبولة فى كثير من الأحيان
الا أننا نوصى باستخدامها فى مجارى الأنهار الطبيعية وهذه المعادلة مرتبطة بقيمة نصف القطر
الهيدروليكي (R) للمجرى المائى المفتوح ، والجدول (2.1) يبين قيم معامل الخشونة لماتنج (n) تبعا لحالة
المجرى المائى المفتوح

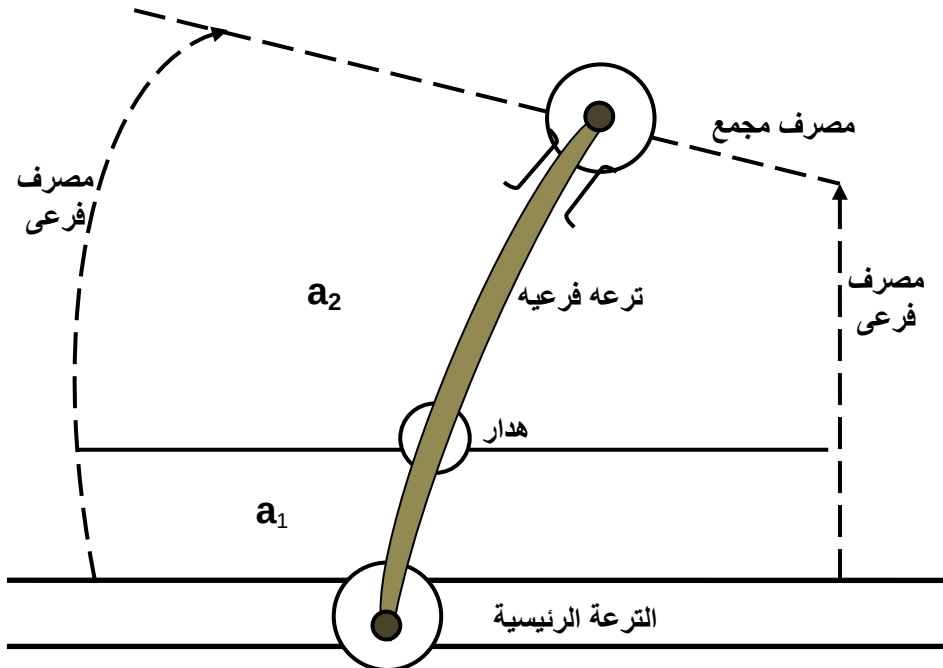
جدول (2.1) : قيم معامل الخشونة لماتنج (n) تبعا لحالة ونوع المجرى المائى المفتوح

حالة المجرى المائى				نوع المجرى المائى
ممتازة	جيدة	مقبولة	سيئة	
0.017	0.020	0.023	0.025	مجارى محفورة
0.025	0.028	0.030	0.033	مجارى طبيعية
0.025	0.030	0.033	0.035	مجارى مبطنه
0.010	0.011	0.012	0.013	مجارى مبطنه بخرسانه ناعمه جدا
0.013	0.014	0.014	0.018	مجارى مبطنه بخرسانه عاديه
				ذات اطار حديدى

أمثلة علي الفصل الثاني
المجاري المائية المفتوحة
Water OPENING CHANNELS

مثال
(1.2)

الشكل الآتي يوضح جزء من شبكة تخطيط الترع والمصارف لمنطقه زراعيه حديثه الاستصلاح فاذا كان الزمام المرتب على التربه الفرعيه هو $a_1 = 4500$ فدان & $a_2 = 3570$ فدان وأن أقصى مقن مائي لهذه المنطقه هو $39.7 \text{ m}^3/\text{fed.}/\text{day}$ فأوجد عرض القاع وعمق المياه للترعه الفرعيه مع فرض أن علاقته بين عرض القاع وعمق المياه هي $b=2d$ وأفرض أن انحدار سطح المياه للترعه هو $S=15 \text{ cm}/\text{km}$ وأن معامل الخشونه لماننج $1/n=40$ وأن الميول الجانبيه لقطاع التربه $m = 3/2$



الحل

تصرف الترع = الزمام × المقتن المائي للترعه

$$\text{الزمام} = a_1 + a_2 = 4500 + 3750 = 8070 \text{ فدان}$$

$$Q = (a_1 + a_2) \times \text{Water duty}$$

$$\therefore Q = \frac{8070 \times 39.7}{60 \times 60 \times 24} = 3.71 \text{ m}^3/\text{sec}$$

(1) إيجاد مساحة القطاع المائي (A)

$$A = (b + m d) d \quad \text{assume that, } (b=2d)$$

$$A = d(2d + \frac{3}{2}d) = 3.5d^2$$

(2) إيجاد المحيط المبتل (P)

$$P = b + 2d\sqrt{1+m^2} \quad \therefore P = 2d + 2d\sqrt{1+(\frac{3}{2})^2}$$

$$P = 2d + 2d\sqrt{1+2.25} = 2d + 2d\sqrt{3.25}$$

$$P = 2d + 3.606d = 5.606d$$

(3) إيجاد نصف القطر الهيدروليكي (R)

$$R = \frac{A}{P} = \frac{3.5d^2}{5.606d} = 0.6243d$$

$$V = \frac{1}{n} \times R^{\frac{2}{3}} \times S^{\frac{1}{2}}$$

باستخدام معادلة ماننج

$$\therefore Q = A \times \frac{1}{n} \times R^{\frac{2}{3}} \times S^{\frac{1}{2}} \quad Q = V \times A$$

$$3.72 = 3.5d^2 \times 40 \times (0.6243)^{\frac{2}{3}} \times (\frac{15}{100000})^{\frac{1}{2}}$$

$$3.72 = d^{\frac{8}{3}} \times 3.5 \times 40 \times (0.6243)^{\frac{2}{3}} \times \left(\frac{15}{100000} \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$d^{\frac{8}{3}} = 2.975 \quad \therefore d = (2.975)^{\frac{3}{8}}$$

$$\therefore d = 1.51\text{m} \quad \& b = 2d = 2 \times 1.51 = 3.02\text{m}$$

عرض القاع (b) = 3.02 متر & عمق المياه (d) = 1.51 متر



ترعه تصرفها $17\text{m}^3/\text{sec}$ وانحدار سطح المياه بها 1:3200 أوجد عرض القاع وعمق المياه بالترعه اذا علمت أن السرعة المتوسطة للمياه 1 m / sec وميل الجوانب 1:1 ومعامل تشييزي للخشونه ($C = 48$)

الحل

$$S = \frac{1}{3200} \quad \& \quad A = \frac{Q}{V} = \frac{17}{1} = 17\text{m}^2$$

(1) ايجاد العلاقة بين عرض القاع وعمق المياه بمعرفة مساحة القطاع المائى (A)

$$A = d(b + md) \quad A = d\left(b + \frac{1}{1}d\right) = 17\text{m}^2 \quad \text{--- (1)}$$

(2) ايجاد المحيط المبتل (P)

$$P = b + 2d\sqrt{1+m^2} \quad \therefore P = b + 2\sqrt{2}d \quad \text{--- (2)}$$

(3) ايجاد نصف القطر الهيدروليكي (R)

$$R = \frac{A}{P} = \frac{17}{b + 2\sqrt{2}d} \quad \text{--- (3)}$$

باستخدام معادلة تشييزي $V = C\sqrt{R \times S}$

$$1 = 48\sqrt{R} \times \sqrt{\frac{1}{3200}} = 48\sqrt{R} \times \frac{1}{40\sqrt{2}}$$

$$\sqrt{R} = \frac{40\sqrt{2}}{48} \quad \therefore R = 1.39m$$

$$1.39 = \frac{17}{b + 2\sqrt{2}d} \quad \text{بالتعويض بقيمة } R \text{ فى المعادله رقم (3)}$$

$$b + 2\sqrt{2}d = \frac{17}{1.39} = 12.23 \quad \therefore b = 12.23 - 2\sqrt{2}d$$

بالتعويض بقيمة b فى المعادله رقم (1)

$$d(12.23 - 2\sqrt{2}d + d) = 17$$

$$d(12.23 - 1.83d) = 17$$

$$\therefore 1.83d^2 - 12.23d - 17 = 0 \quad 12.23d - 1.83d^2 = 17$$

$$d = 12.23 \pm \sqrt{(12.23)^2 - \frac{4(1.83 \times 17)}{2 \times 1.83}}$$

$$d = 4.7 \text{ m} \quad \text{or} \quad d = 1.97m$$

بالتعويض بقيمة $d = 4.7$ فى المعادله رقم (1)

$$\therefore 4.7b + 22.09 = 17 \quad 4.7(b + 4.7) = 17$$

$$\text{قيمه مرفوضه} \quad b = -1.08 \quad \text{-----} \quad b = \frac{22.09}{4.7} = -1.08$$

بالتعويض بقيمة $d = 1.97$ ولكن بعد تقريبها الى $b = 2$ فى المعادله رقم (1)

$$\therefore b = \frac{13}{2} = 6.5 \quad 2b + 4 = 17 \quad 2(b + 2) = 17$$

عرض القاع = 6.5 متر ، وعمق المياه = 2 متر

أسئلة وتدريبات
الدرس العملي الثاني
الفصل الثاني
المجاري المائية المفتوحة
Water OPENING CHANNELS

أجب عن الأسئلة الآتية

- 1- تكلم عن التقسيمات المختلفة للمجاري المائية المفتوحة موضحا بالرسم المقاطع الهندسية المختلفة لها
- 2- أشرح موضحا اجابتك بالرسم طريقة قياس السرعة المتوسطة للمياه بالمجرى المائي المفتوح واذكر موقع حساب السرعة المتوسطة بالمجري المائي المفتوح وعلاقتة بعمق المياه في المجري
- 3- في المجاري المائية المفتوحة وقطاع شبة منحرف أستنتج بدلالة عرض القاع وعمق المياه وميل الجوانب معادلة حساب كل من:
- (أ) مساحة القطاع المائي (A) (ب) المحيط المبتل (P) (ج) نصف القطر الهيدروليكي (R)
- 4- أكتب معادلة ماننج (Manning Equation) لحساب السرعة المتوسطة للمياه في مجرى مائي مفتوح مع تعريف كل عنصر من عناصرها واذكر الأسباب التي تجعلها لا يعتمد عليها كأساس أمثل للتصميم
- 5- أوجد السرعة المتوسطة للمياه ومعدل التصريف لترعه عرض القاع بها 4 متر و ميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 2.8 متر وانحدار سطح المياه بها 20 سم/كم بفرض ان معامل الخشونة لماننج $\frac{1}{n} = 40$
- 6- ترعه توزيع قطاعها الهندسي شبة منحرف عرض القاع بها 4m وميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 2 متر والسرعة المتوسطة للمياه بها 0.5m/sec تخدم زماما يزرع منه 32% أرزا ، 32% قطنا والباقي شراقي يعد لزراعة الذرة والمناوبة ثنائيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله فاذا علمت أن فدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب/رية ، ويحتاج فدان الأرز الى 420 متر مكعب/رية ويحتاج فدان طفي الشراقي الى 760 متر مكعب/رية فاحسب زمام الخدمة وأحسب ايضا مقنن كل من ترعة التوزيع والترعة الرئيسية

7- إحسب زمام الخدمة لترعة توزيع مققتها المائي 100 متر مكعب/فدان /يوم وعرض القاع بها 4 متر وميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 2 متر وانحدار سطح المياه بها 10 سم/كم ومعامل الخشونة لماتنج $n=0.025$

8- ترعه تصرفها $17 \text{ m}^3/\text{sec}$ وانحدار سطح المياه بها 1:3200 أوجد عرض القاع وعمق المياه بالترعه اذا علمت أن السرعة المتوسطة للمياه $1 \text{ m} / \text{sec}$ وميل الجوانب 1:1 ومعامل تشيزي للخشونة ($C = 48$)

(1) ترعه تصرفها $40 \text{ m}^3/\text{sec}$ تسير بها المياه بسرعة متوسطة مقدارها 0.8 m/sec اوجد أنسب قطاع شبه منحرف لهذه الترعه والانحدار اللازم لسطح المياه بالترعه اذا كان ميل جوانبها 1:1 ومعامل الخشونة لماتنج $1/n = 40$

(2) ترعه عرض القاع بها 3 متر و ميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 1.2 متر وانحدار سطح المياه بها 10 سم / كم ومعامل الخشونة لماتنج $1/n=40$ فما هو مقدار تصرف هذه الترعه بوحدات م³/ث

(3) احسب التصرف بوحدات m^3/sec لترعه عرض القاع بها 4 متر و ميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 2m وانحدار سطح المياه بها 10 cm/km ومعامل الخشونة لماتنج $1/n=40$ ثم احسب زمام الخدمة لهذه الترعه اذا كان مققتها المائي $100 \text{ m}^3/\text{feddan}/\text{day}$ واذا بطنت الترعه بالأسمنت وأصبح معامل الخشونة لماتنج $1/n=80$ فاحسب مقدار تصرف الترعه في هذه الحالة واذا زاد انحدار سطح المياه بها الى 20 cm/km فناقش تصرف الترعه بعد زيادة انحدار سطح المياه بها

(4) أوجد السرعة المتوسطة ومعدل التصرف لترعه عرض القاع بها 10 متر و ميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 3 متر وانحدار سطح المياه بها 1:10000 وبفرض معامل الخشونة لماتنج $1/n=40$

(5) ترعه تحمل تصرفا مقداره $2 \text{ m}^3/\text{sec}$ وانحدار سطح المياه بها 20 cm/km وميل جوانبها 1:1 وبفرض أن عرض القاع = ضعف عمق المياه فما هو عرض القاع لهذه الترعه (افرض ما تراه مناسباً)

(6) احسب تصرف ترعه عرض القاع بها 4 m و ميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 2 m وانحدار سطح المياه بها 8 cm/km ومعامل الخشونة لماتنج $1/n = 40$ ثم احسب زمام الخدمة لهذه الترعه اذا كانت المنطقة منزرع بها $1/3$ الزمام قطنا ، $1/3$ الزمام أرزا ، $1/4$ الزمام شراقي مطلوب طفيها لزراعة

الذره والباقي منافع عامه واذا بطنت الترععه بالأسمنت وأصبح معامل الخشونه لماتنج $n = 0.0125$ فما هو التغير الذى يطرأ على زمام الخدمه اذا علمت أن المناوبه ثانيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله

(7) ترعه عرض القاع بها 3 m و ميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 2 متر تخدم زماما يزرع منه 32% أرزا ، 32% قطنا والباقي شراقي يعد لزراعة الذره و المناوبه ثانيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله والمطلوب حساب زمام الخدمه لهذه الترععه اذا علمت أن انحدار سطح المياه بها 10 سم / كم وأن معامل الخشونه لماتنج $1/n=40$

(8) ترعه عرض القاع بها 4m و ميل جوانبها 1:1 وعمق المياه بها 2 متر والسرعه المتوسطه لها 0.5m /sec تخدم زماما يزرع منه 32% أرزا ، 32% قطنا والباقي شراقي يعد لزراعة الذره و المناوبه ثانيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله والمطلوب حساب كل من مقنن ترعه التوزيع ومقنن الترععه الرئيسيه وزمام الخدمه

(9) المطلوب تصميم ترعه توزيع لرى زمام مساحته 2664 feddan يزرع منه 28% أرزا ، 32% قطنا والباقي شراقي يعد لزراعة الذره وبفرض أن السرعه المتوسطه لها 0.5m /sec وعمق المياه بالترعه 1.2 m وميولها الجانبيه 1:1 فاحسب عرض القاع اذا علمت أن المناوبه ثانيه 7 أيام عماله ، 7 أيام بطاله اذا علمت أن فدان القطن يحتاج الى 350 متر مكعب/ريه ، ويحتاج فدان الأرز الى 420 متر مكعب/ريه ويحتاج فدان طفى الشرافى الى 760 متر مكعب/ريه

(10) احسب مقدار التصريف المار بترعه متوسطه عرض القاع بها 3m وميل جوانبها 2:3 وعمق المياه بها 1.2m وانحدار سطح المياه بها 20cm / km

الفصل الثالث المياه الجوفية GROUND WATER

مصادر المياه الجوفية وحالات تواجدها

عندما تتسرب مياه الأمطار والأنهار والترع والخزانات السطحية ومياه الري الزائدة عن الحاجة الى داخل التربة فان حبيبات التربة تجذب ما يعادل سعتها الحقلية وما زاد عن ذلك يسير فى المسام بالجاذبيه الأرضيه حتى يصل الى طبقه مانعه صماء تتجمع فوقها المياه ويسمى السطح العلوى لهذه المياه الأرضيه الحره بسطح المياه الجوفيه وعادة تكون الطبقات الحامله للمياه الجوفيه ذات مسام كبيره وبالتالي تكون هذه الطبقات خزانات جوفيه تدخلها المياه اما طبيعيا أو صناعيا وتخرج منها المياه بتأثير الجاذبيه أو عن طريق سحبها بواسطة الآبار

أنواع الخزانات الجوفية

يوجد نوعان أساسيان من الخزانات الجوفيه هما الخزان الجوفى الحر والخزان الجوفى المحصور

1- الخزان الجوفى الحر Free unconfined aquifer

هذا النوع من الخزانات الجوفية تكون فيه الطبقة الحاملة للمياه حره من أعلى لا تعلوها طبقه صماء وعلى ذلك فان مياه الخزان الجوفى الحر تكون ذات سطح حر

2- الخزان الجوفى المحصور Confined aquifer

عندما تكون الطبقة الحاملة للمياه محصوره بين طبقتين صمانتين فانها تكون خزان جوفى محصور وتكون المياه فيه تحت ضاغط بيزومتري و سطح المياه البيزومتري يكون أعلى أو أوطى من سطح المياه الحره ولا يوجد ترابط بينهما وهناك نوع ثالث من الخزانات الجوفيه يسمى الخزان الجوفى المحصور جزئيا أو شبه المحصور

3- الخزان الجوفى شبه المحصور Partially confined aquifer

هذا النوع من الخزانات الجوفية لا توجد به الطبقة العليا الصماء وانما توجد طبقه طينيه سميكة وقليلة النفاذيه تعلو طبقه الرمل والزلط الحامله للمياه ويجب ملاحظة أن الطبقة العليا الصماء تكون نفاذيتها صغيرة وسمكها كبير مما يجعل نفاذية الماء من خلالها قليلة

حركة المياه الجوفية

تتحرك المياه الجوفية ببطء في الطبقات المشبعة نتيجة لاختلاف مستوى سطح الحر للمياه وعادة تكون حركة المياه صفائحية Laminar Flow (سريان رقائقي) وينطبق عليها قانون دارس (Darcy's Law) ويكون رقم رينولدز (Reynolds' Number) لهذا السريان منخفضا ومن أهم العوامل ذات التأثير الهام على سريان المياه الجوفية في التربة الوسط الذي تتحرك فيه المياه

مسامية التربة (n)

تعرف مسامية التربة على أنها النسبة بين حجم الفراغات الى الحجم الكلى للتربة ويرمز لها عادة بالرمز (n)

$$\text{مسامية التربة (n)} = \text{حجم الفراغات} \div \text{الحجم الكلى} \text{----- (3.1)}$$

معامل نفاذية التربة

يستخدم معامل نفاذية التربة للدلالة على المسامية والتركيب البنائي والتاريخ الجيولوجي للتربة فكلما كانت حبيبات التربة منتظمة كلما زادت مساميتها حيث أن التربة الغير منتظمة تميل الحبيبات الصغيرة فيها الى ملئ الفراغات بين الحبيبات الكبيرة مما يقلل مساميتها لذلك فعند عمل مسح للمياه الجوفية يجب اجراء التحليل الميكانيكى لحبيبات التربة

سريان المياه الجوفية

Flow of ground water

قانون دارسى Darcy's Law

ينص قانون دارسى على أن معدل السريان لوحدة المساحة يتناسب مع الميل الهيدروليكي مقاسا في اتجاه السريان أى أن :

$$V \propto I \text{ --- (3.2)}$$

وبالتالى فان:

$$V = K i \text{ --- (3.3)}$$

حيث:

K = ثابت خاص بنوع التربة

i = الميل الهيدروليكي Hydraulic gradient

فإذا فرض أن مساحة الطبقة الحاملة للمياه هي (A) (مساحه مقاسه فى اتجاه عمودى على اتجاه السريان) فان معدل السريان (التصرف) يحسب كالأتى :

$$Q = AV = K i \text{ --- (3.4)}$$

حيث

(V) تمثل سرعة المياه (وتقاس بمعرفة الزمن المقطوع للمرور بين نقطتين متتاليتين) وتسمى بالسرعه الظاهريه &

i تسمى الميل الهيدروليكي وتكتب أحيانا على الصورة الآتية:

$$i = \frac{dh}{ds} \text{ --- (3.5)}$$

حيث:

S تمثل المسافه فى اتجاه خط السريان

h تمثل الضاغط &

K يطلق عليها معامل نفاذية التربه ووحداته هى وحدات السرعه

السرعه الظاهريه (V) ليست هى السرعه الحقيقيه ولكنها خارج قسمة معدل السريان (Q) على مساحة الطبقة الحاملة للمياه (A) فالسرعه الحقيقيه للمياه فى الفراغات أكبر من السرعه الظاهريه لأن الممرات التى تمر خلالها المياه فى الوسط المنفذ دائما أطول من الخط المستقيم الواصل بين نقطتين فإذا رمزنا للسرعه الحقيقيه (أى السرعه داخل الفراغات) بالرمز (V¹) فان :

$$V^1 = \frac{A \times V}{A \times n_e} \text{ --- (3.6)}$$

$$V^1 = \frac{V}{n_e} \text{ --- (3.7)}$$

حيث:

$n_e =$ المساميه الفعلية

أى أن السرعه داخل الفراغات = السرعه الظاهريه ÷ المساميه الفعلية

وتسير المياه فى طبقات التربه الحامله لها اما تحت ضغط أو حره تبعا لوجود طبقه غير منفذه أعلى الطبقة المساميه أو عدم وجود طبقه منفذه

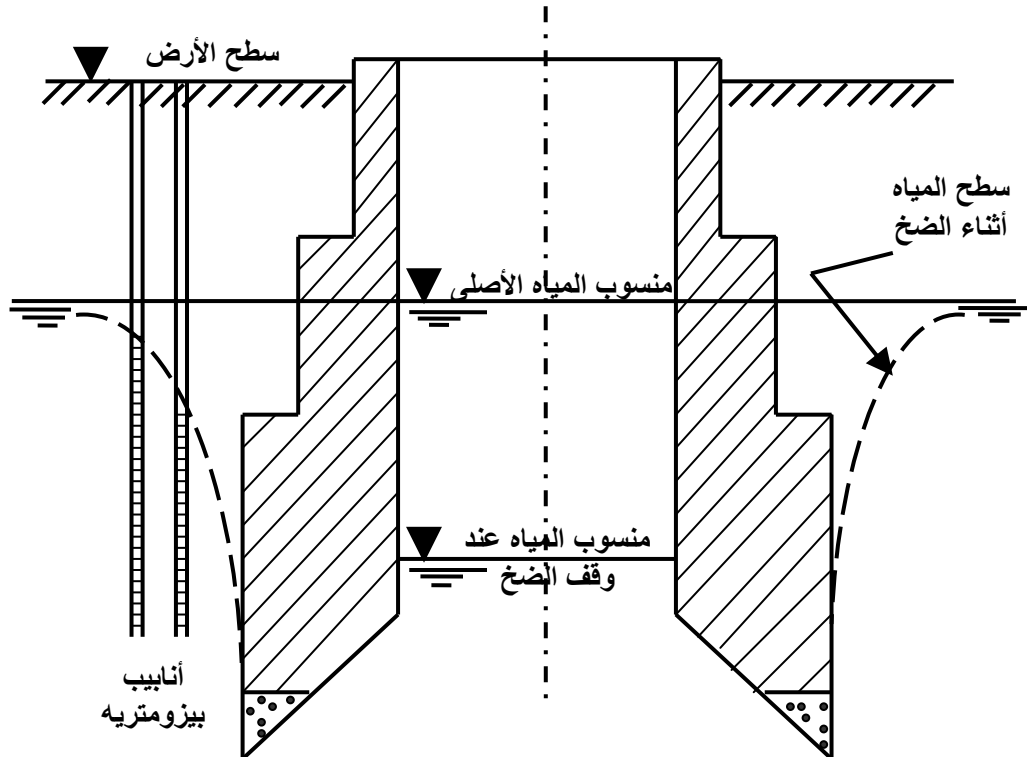
استخراج المياه الجوفية

استخراج المياه الجوفية من باطن الأرض يتم بطريقة تقليدية فمن أقدم وأبسط الطرق لتجميع المياه الجوفية هو عمل حفرة فى الأرض تخترق السطح الحر للمياه وبتهذيب هذه الحفرة هندسيا أطلق عليها البئر السطحي المكشوف ، وإذا دعت الحاجة الى مزيد من كمية المياه فيقتضى الأمر توسيع هذا البئر بزيادة مسطحة مع تعميق الحفر أو بعمل تثقيب فى الأرض يصل الى الطبقات السفلى الحاملة للمياه وبهذا يمكن القول بأن الآبار تنقسم الى :- 1- آبار سطحية مكشوفة 2- آبار عميقة مثقبة

1- الآبار السطحية المكشوفة

Surface wells

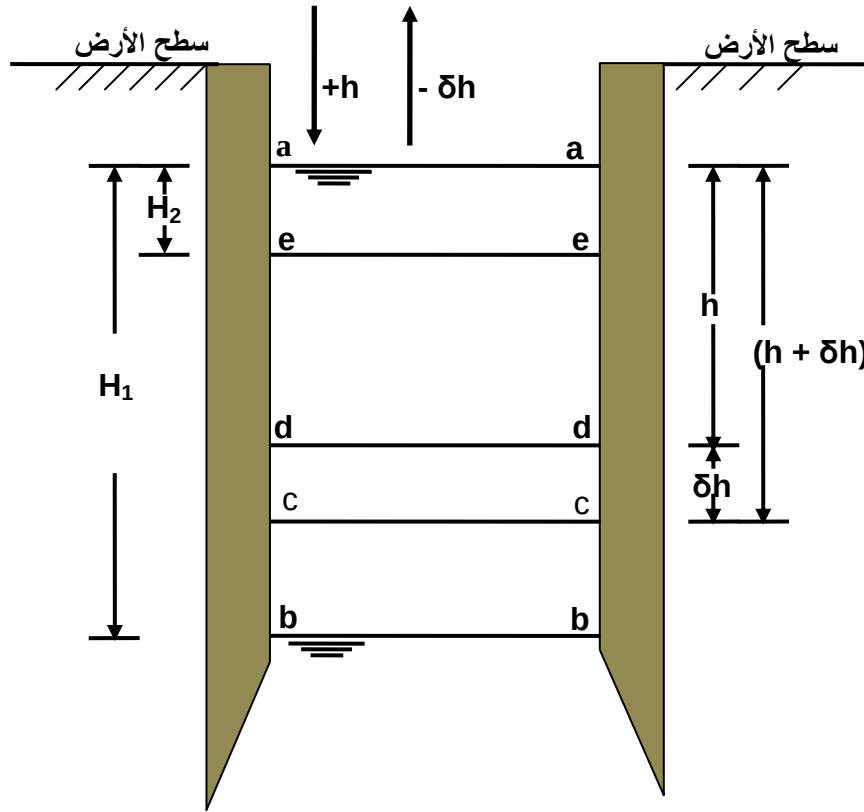
مياه الآبار السطحية تكون فى الطبقات المسامية الحاملة لها والمحيطه بها وتستخدم الآبار السطحية فى حالة الطبقات ذات السمك المتوسط وعادة تصل الى أكثر من 6 متر تحت سطح الأرض ويكون قطر البئر دائما أكثر من واحد متر والشكل رقم (3.1) يبين قطاع رأسى فى بئر سطحي مكشوف ومحدد علي منسوب المياه الأصلي ومنسوب المياه عند وقف الضخ وموقع الأنابيب البيزومترية التى تحدد مقدار الضاغط البيزومتري فى البئر



شكل (3.1) : رسم تخطيطى لقطاع رأسى فى بئر سطحي مكشوف

تصرف الأبار السطحية المكشوفة

لأستنتاج معادلة حساب تصرف البئر السطحي المكشوف نستعين بالقطاع الطولي للبئر السطحي المكشوف الموضح بالشكل رقم (3.2) حيث يقاس تصرف البئر يقاس بوحدات (m^3/h) أو بوحدات (lit/sec) وكمية التصرف تعتمد على مسامية الطبقة الحاملة للمياه وكمية المياه الموجودة بها ومعدل السحب المقترح ، وعلى هذا فيجب حساب كمية المياه التي يمكن سحبها من البئر بأمان حتى لا يحدث انهيار للبئر أو يجف



شكل (3.2) : قطاع طولى فى بئر سطحي مكشوف
لاستنتاج معادلة حساب تصرف البئر

فى الشكل السابق نوضح الأتى :

المستوى a a = سطح المياه الطبيعي فى البئر قبل بداية سحب المياه بالمضخة

المستوى b b = سطح المياه النهائى عند ايقاف المضخة

المستوى c c = سطح المياه فى البئر الذى ارتفع بعد مرور زمن مقداره t من ايقاف الضخ

وبعد مرور زمن مقداره $t + \delta t$ ارتفع سطح المياه الى المستوى $d d$

استنتاج معادلة حساب التصريف النوعي للبئر المكشوف

أولا : حساب حجم الماء (V) الذى دخل البئر فى زمن مقداره (δt)

باعتبار أن حجم الماء الذى دخل البئر فى زمن مقداره (δt) هو (V) فإن هذا الحجم يمكن حسابه من المعادلة الآتية:

$$V = q \times \delta t \quad \text{--- (3.8)}$$

حيث :

q = معدل سريان المياه الى البئر

ثانيا : حساب حجم الماء (V) الذى دخل البئر بدلالة الزيادة فى الارتفاع (δh)

حجم الماء الذى دخل البئر نتيجة زيادة قيمة ارتفاع الماء بالبئر بمقدار (δh) هو نفس الحجم (V) الذى دخل البئر فى زمن مقداره (δt) وبالتالي فإن هذا الحجم يمكن حسابه من المعادلة الآتية :

$$V = -A \times \delta h \quad \text{--- (3.9)}$$

حيث:

A = مساحة البئر

الأشاره السالبة فى المعادله رقم (3.9) تشير الى ان قياس الزيادة كان فى اتجاه عكس اتجاه (h) وبمساواة المعادلتين (3.10) & (3.11) نحصل على المعادلة الآتية:

$$q \times \delta t = -A \times \delta h \quad \text{--- (3.10)}$$

ثالثا: معدل سريان المياه (q) الى البئر وعلاقته بفرق التوازن (h)

من المعروف أن معدل سريان المياه الى البئر (q) يتناسب مع فرق التوازن (h) حيث :

$$q = S \times h \quad \text{--- (3.11)}$$

S عباره عن مقدار ثابت يسمى التصريف النوعي للبئر Specific yield يعرف بأنه يساوى مقدار

تصرف البئر بالمتري المكعب / ساعه لفرق توازن مقداره 1 متر

وبالتعويض بقيمة (q) فى المعادله رقم (3.11) بقيمتها بدلالة التصريف النوعي (S) وفرق التوازن (h)

نحصل على المعادلة الآتية :

$$S \times h \times \delta t = -A \times \delta h \quad \text{--- (3.12)}$$

فى المعادله رقم (3.12) نقوم بتحديد الظروف المحدده Boundary conditions لاجراء التكامل كالاتى:

$$\text{at } t=0 \text{ --- } h=H_1 \quad \text{at } t=T \text{ --- } h=H_2$$

وبفصل المتغيرات فى المعادله رقم (3.12) نحصل على المعادله الآتيه :

$$\frac{-1}{h}.dh = \frac{S}{A}.dt \text{ --- (3.13)}$$

وباجراء التكامل لطرفى المعادله رقم (3.13) نحصل على :

$$\int_{H_1}^{H_2} \frac{-1}{h}.dh = \int_0^T \frac{S}{A}.dt$$

$$-\ln \frac{H_2}{H_1} = \frac{S}{A} \times T$$

$$S = \frac{-A}{T} \times \ln \frac{H_2}{H_1} \text{ or}$$

$$S = \frac{A}{T} \ln \frac{H_1}{H_2} \text{ --- (3.14)}$$

ملحوظه :

بقسمة طرفى المعادله رقم (3.11) على مساحة البئر (A) نحصل على المعادله رقم (3.15):

$$\frac{q}{A} = \frac{S \times h}{A}$$

$$V = \frac{S \times h}{A} \text{ --- (3.15)}$$

حيث: V = السرعة الظاهريه لسير المياه

ويجب ملاحظة أن السرعة الحقيقيه لسير المياه فى فراغات تربة الطبقات الحامله للمياه تزيد بكثير عن السرعة الظاهريه كما ذكر سابقا أى أنه يجب عدم زيادة معدل سحب المياه من البئر عن الحد المسموح به حتى لا يزيد فرق التوازن فيحدث غسيل لحبيبات التربه الناعمه وبالتالي تودى الى انهيار البئر الجدول

(3.1) يبين النسبة بين التصريف النوعي للبنى ومساحة مقطع البئر ($\frac{S}{A}$) لأنواع مختلفة من التربة

للاسترشاد بها عند تصميم الآبار السطحية المكشوفة

جدول (3.1): قيم (S / A) لأنواع مختلفة من التربة

نوع التربة	$\frac{S}{A}$
طينية	0.25
رمل ناعم	0.50
رمل خشن	1.00

2- الآبار العميقة

Deep wells

الآبار العميقة تأخذ مياهها من طبقات حاملة للمياه على بعد كبير من سطح الأرض وأحيانا تكون هذه الطبقات محصورة من أعلى بطبقة عديمة النفاذية مما يستلزم معه عمل تنقيب في الطبقة الصماء معظم الآبار المستخدمة حاليا لأغراض التزود بالمياه الجوفية هي من نوع الآبار العميقة التي تنقب في الأرض وفي المعتاد تتراوح أعماقها من 30 الى 500 متر

وعند تنقيب البئر يلزم تبطينه بواسطة ماسوره حديد (آسون) لمنع الجوانب من الانهيار وعند قاع البئر يكون التبطين على شكل ماسوره مثقبة محاطة بشبكة معدنية لتدخل المياه الجوفية منها وهذه الشبكة ضرورية جدا لمنع حدوث غسيل للحبيبات الناعمة للتربة والتي تؤدي الى انسداد أسفل الماسوره وتعطيل الظلمة وبمجرد دخول المياه الى البئر تضخ الى السطح وتنقسم المضخات المستخدمة في الآبار العميقة

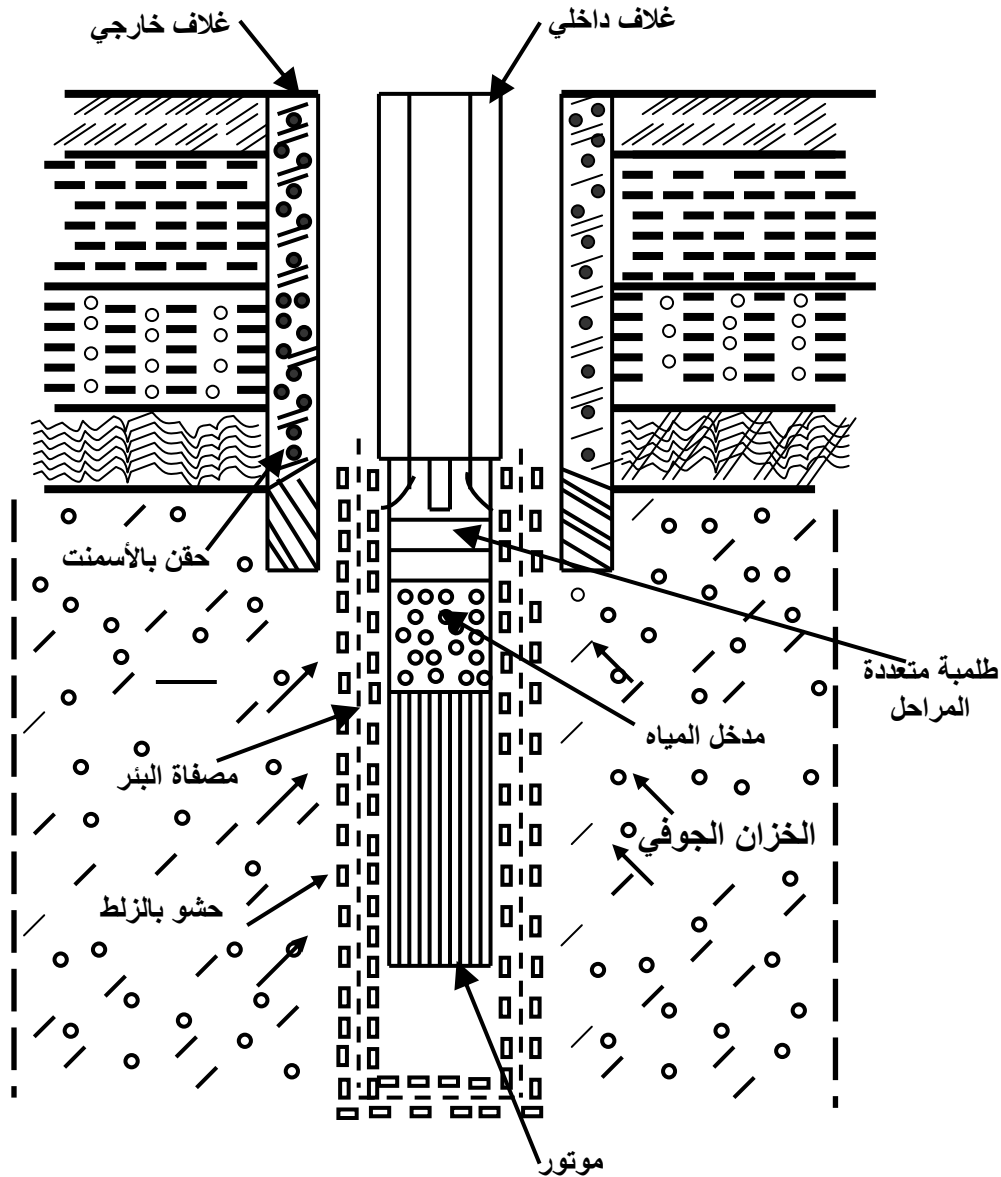
الى : 1- Jet & air lift pumps

2- Reciprocating and rotating vertical shafts

أما النوع الشائع الاستخدام في معظم الدول فهو المضخات الكهربائية تحت مغموره المركزيه المثقبة

Electric submersible centrifugal borehole pump

وهذه المضخات مزودة بمحرك كهربى مركب على جسم المضخة التى توضع بالقرب من قاع البئر وهذا النوع يصنع بأقطار أصغرها يصل الى 4 بوصة ويعطى رفع كلى يصل الى 90 متر وأكثر ويبلغ تصرفه حوالى 4 متر مكعب / ساعه والشكل رقم (4.3) يعطى نموذج لبئر عميق بة ظلمبة متعددة المراحل تدار بالكهرباء



شكل (3.3) رسم تخطيطي لبئر ماسورة به ظلمبة متعددة المراحل تدار بالكهرباء بواسطة موتور ملحق بجسم الظلمبة بجوار قاع البئر

الماء الأرضي والخزانات الجوفية

Ground water and aquifers

هناك حالتين أساسيتين لسريان المياه المستقر نحو البئر هما :

(a) حالة السريان المستقر لبئر يخترق طبقات حامله لمياه جوفيه ذات سطح حر

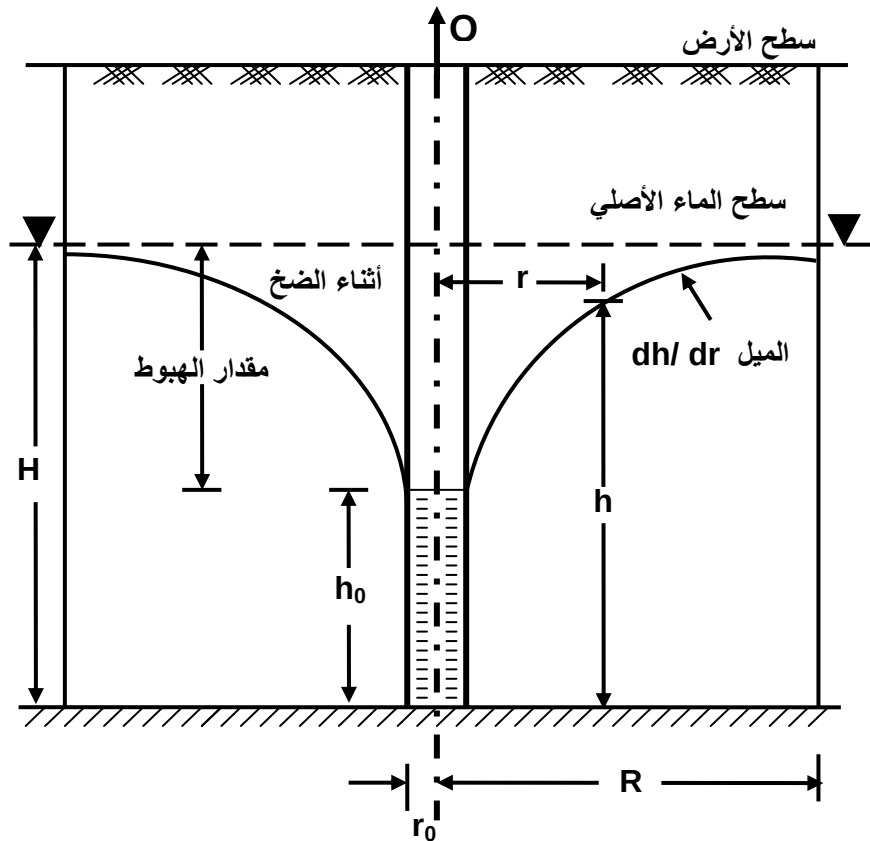
(b) حالة السريان المستقر لبئر يخترق طبقات حامله لمياه جوفيه محصوره

الحالة الأولى: بئر يخترق خزان جوفي مياهه ذات سطح حر

Free unconfined aquifer

ويرمز له بالرمز (r) حيث ان السريان يكون قطريا الى البئر والتصرف المستقر للبئر هو (Q)

البيانات الموجودة في الشكل رقم (3.4) توضح العناصر الآتية :



شكل (3.4): سحب المياه من خزان جوفي مياهه ذات سطح حر (غير محصور)

$$r_0 = \text{نصف قطر البئر}$$

$$R = \text{نصف قطر دائرة التأثير}$$

$$H - h_0 = \text{مقدار الهبوط}$$

$$i = \frac{dh}{dr} = \text{الميل الهيدروليكي}$$

$$Q = V \times A = K \times i \times A \text{ --- (3.16) من قانون دارسي نحصل على :}$$

حيث: A = المساحة العمودية على اتجاه السريان والتي تحسب من المعادلة :

$$A = 2\pi \times r \times h \text{ --- (3.17)}$$

$$Q = 2\pi \times r \times K \times h \frac{dh}{dr} \text{ --- (3.18) أى أن :}$$

بفصل المتغيرات نحصل على المعادلة رقم (3.19) :

$$h \cdot dh = \frac{Q}{2\pi K} \frac{dr}{r} \text{ --- (3.19)}$$

الشروط المحددة (Boundary conditions) : $h = h_0$ at $r = r_0$ ---

$h = H$ at $r = R$ ---

باجراء التكامل لطرفى المعادلة رقم (3.20) نحصل على :

$$\int_{h_0}^H h \cdot dh = \frac{Q}{2\pi K} \int_{r_0}^R \frac{dr}{r} \text{ --- (3.20)}$$

$$\left[\frac{h^2}{2} \right]_{h_0}^H = \frac{Q}{2\pi K} \times [\ln r]_{r_0}^R$$

$$\frac{H^2 - h_0^2}{2} = \frac{Q}{2\pi K} \times \ln \frac{R}{r_0}$$

$$H^2 - h_0^2 = \frac{Q}{\pi K} \times \ln \frac{R}{r_0} \text{ --- (3.21)}$$

$$Q = \frac{\pi k (H + h_0)(H - h_0)}{\ln \frac{R}{r_0}} \quad (3.22)$$

المعادلة (3.22) تمثل معادلة حساب إنتاجية بئر جوفى مياه ذات سطح حر المقدار $(H-h_0)$ هو مقدار الهبوط فى الحالة العامة لتصرف بئرجوفى مياه ذات سطح حر (غير محصور)

حيث: Q = تصرف البئر

K = ثابت دارسى ويطلق عليه معامل نفاذية الطبقة الحاملة للمياه ووحداته وحدات سرعه

R = نصف قطر دائرة التأثير

r_0 = نصف قطر البئر

H = عمق مياه البئر من سطح الماء حتى قاع البئر & h_0 = عمق المياه بالبئر بعد وقف الضخ

الحالة الثانية بئر يخترق خزان جوفى مياه محصورة

Confined aquifer

فى هذه الحالة سمك الطبقة الحاملة للمياه هو (D) ومحصوره من أعلى ومن أسفل بطبقات صماء والمياه تحت ضغط والذى بقياسه يعطى السطح فى حالة الخزان الجوفى المحصور وبعد ضخ المياه من البئر والوصول الى حالة الاستقرار يأخذ سطح المياه البيزومتري فى الهبوط ، وبقياس مقدار الهبوط من السطح البيزومتري قبل الضخ وبتدوين القيم الأفقية المناظره له والتي تقاس دائريا من مركز البئر ويرمز لها بالرمز (r) وبمعلومية التصرف المستقر الخارج من البئر (Q) فان العناصر المستخدمة هى :

r_0 = نصف قطر البئر

R = نصف قطر دائرة التأثير

$H - h_0$ = مقدار الهبوط

$i = \frac{dh}{dr}$ = الميل الهيدروليكي

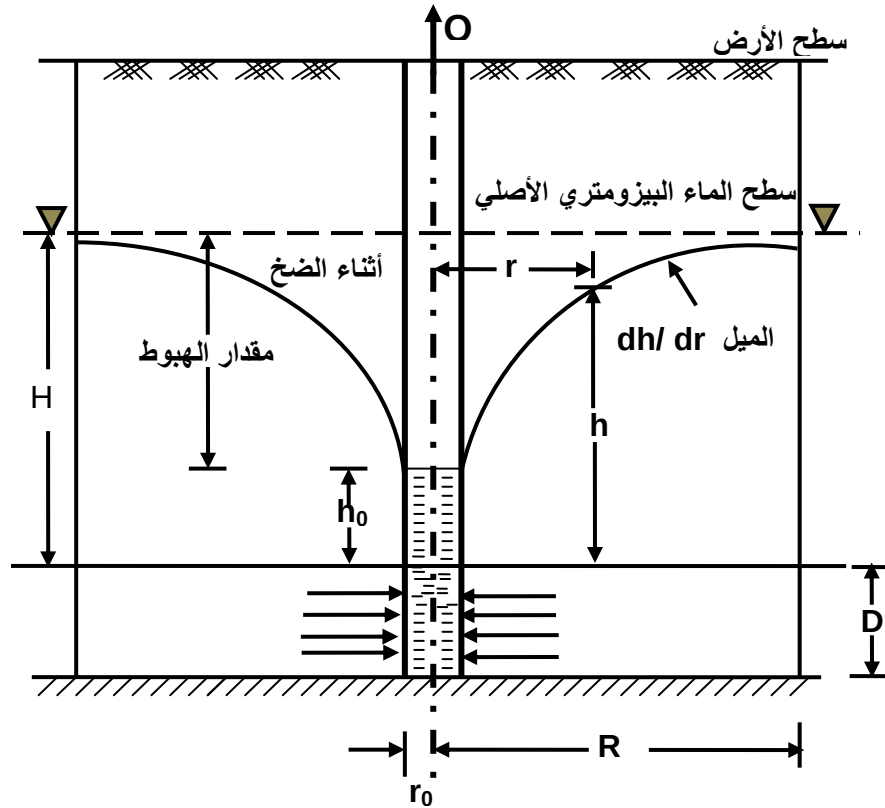
المعادلات التى تحكم السريان

لاشتقاق معادلة السريان استخدمت المعادلة $Q = K \times i \times A$ والتي سميت بمعادلة السطح البيزومتري وذلك عن طريق استخدام الأحداثيات القطبية ومع استخدام البئر لنقطة الأصل فان تصرف البئر عند أى مسافة يمكن ايجادة ولقد وضعت الافتراضات الآتية :

1- خزان الماء الأرضي لة اتساع نهائي

2- خزان الماء الأرضي متجانس ولة سمك منتظم فوق المساحة المتأثرة بالضخ

3- السريان الى البئر سريان مستقر



شكل (3.5): سحب المياه من خزان جوفي محصور

من قانون دارسي نستخدم المعادلة $Q = V \times A = K \times i \times A$

A = المساحة العمودية على اتجاه السريان وتحسب من المعادلة الآتية:

$$A = 2\pi \times r \times D \quad \text{--- (3.23)}$$

$$Q = 2\pi \times r \times D \times K \frac{dh}{dr} \quad \text{--- (3.24)} \quad \text{أى أن :}$$

بفصل المتغيرات نحصل على المعادلة رقم (3.25) كالآتي:

$$dh = \frac{Q}{2\pi \times D \times K} \cdot \frac{dr}{r} \quad \text{--- (3.25)}$$

الشروط المحدده (Boundary conditions) :

$$\text{at } r = r_0 \quad \text{--- } h = h_0$$

$$\text{at } r = R \quad \text{--- } h = H$$

باجراء التكامل لطرفى المعادله رقم (4.25) نحصل على :

$$H_{ho} [h] = \frac{Q}{2\pi \pi D} [\ln r]_{r_0}^R$$

$$\int_{h_0}^H dh = \frac{Q}{2\pi \pi D} \int_{r_0}^R \frac{dr}{r}$$

$$H - h_0 = \frac{Q}{2\pi \pi D} \times \ln \frac{R}{r_0} \quad \text{--- (3.26)}$$

$$Q = \frac{2\pi \pi D (H - h_0)}{\ln \frac{R}{r_0}} \quad \text{--- (3.27)}$$

أمثلة علي الفصل الثالث

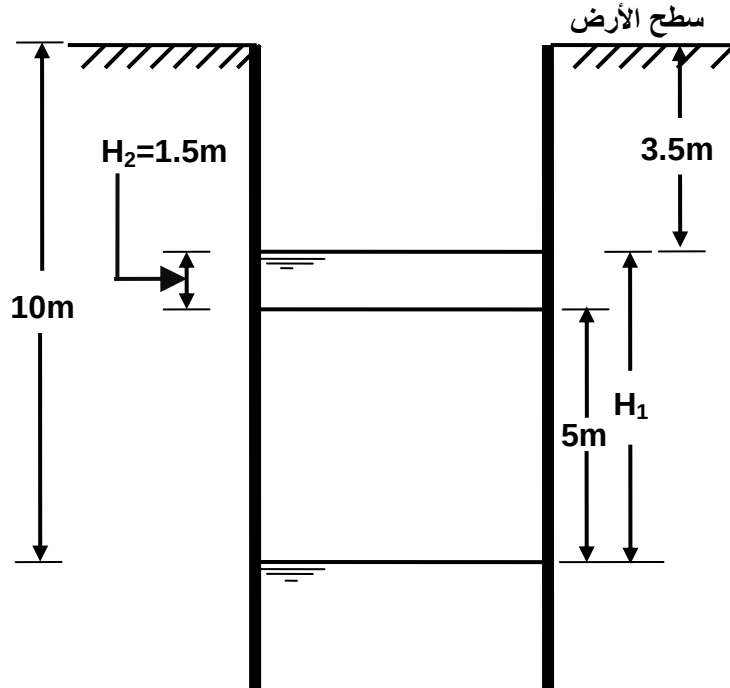
المياه الجوفية

GROUND WATER

مثال (1.3)

بنرسطي مكشوف للمياه الجوفية قطره 2.5 m والمنسوب الطبيعي لسطح المياه فيه اوطى من منسوب سطح الأرض بمقدار 3.5m فاذا انخفض سطح المياه الى 10 m تحت سطح الأرض نتيجة لضخ المياه منه وبعد وقف الضخ ارتفع سطح المياه بمقدار 5m فى زمن 3 ساعات فاوجد التصريف النوعى (S) لهذا الينر

الحل



$$H_1 = 10 - 3.5 = 6.5 \text{ m}$$

$$H_1 - H_2 = 5$$

$$H_2 = H_1 - 5 = 6.5 - 5 = 1.5 \text{ m}$$

$$A = \frac{\pi}{4} d^2$$

$$\text{Then } A = \frac{\pi}{4} (2.5)^2 = 4.91 \text{ m}^2$$

$$S = \frac{A}{T} \ln \frac{H_1}{H_2}$$

ايجاد التصريف النوعي للبر

$$S = \frac{4.91}{3} \ln \frac{6.5}{1.5} = 2.4 \text{ m}^3/\text{h.m}$$

**مثال
(2.3)**

أوجد تصريف بئر عميق قطره 75cm يخترق خزان جوفى مياهه ذات سطح حر وسمك الطبقة الحاملة للمياه 10m ومعامل نفاذية الطبقة الحاملة للمياه يعادل 10 cm/min اذا علم أن انخفاض مستوى سطح المياه فى البئر نتيجة لضخ المياه هو 3.5m وأن نصف قطر دائرة التأثير هو 300 m

الحل

$$\text{Given: } K = \frac{10}{100 \times 60} = 0.00167 \text{ m/sec}$$

$$H = 10 \text{ m}$$

$$H - h_o = 3.5 \text{ m}$$

$$h_o = H - 3.5 = 10 - 3.5 = 6.5 \text{ m}$$

$$R = 300\text{m} \quad r = \frac{0.75}{2} = 0.375\text{m}$$

$$H^2 - h_0^2 = \frac{Q}{\pi K} \times \ln \frac{R}{r_0}$$

$$Q = \frac{(H^2 - h_0^2) \pi K}{\ln \frac{R}{r_0}}$$

$$Q = \frac{(10^2 - 6.5^2) \times \pi \times 0.00167}{\ln \frac{300}{0.375}} = 0.0457 \text{m}^3/\text{sec}$$



أوجد قيمة القطر لبئر عميق يخترق خزان جوفى محصور فيه سمك الطبقة الحاملة للمياه = 15m ويعطى تصرفا مقداره 3000 m³/day اذا علم أنه نتيجة لضخ المياه ينخفض سطح المياه فى البئر بمقدار 6 m عن المنسوب الأسمى لسطح المياه الجوفيه وأن نصف قطر دائرة التأثير = 400 m ومعامل نفاذية الطبقة الحاملة للمياه هو 5×10⁻⁴ m/ sec

الحل

Given: $Q = 3000 \text{ m}^3/\text{day}$ $Q = \frac{3000}{24 \times 60 \times 60} = 0.0347 \text{m}^3/\text{sec}$

$$H - h_o = 6 \text{ m} \quad \& \quad D = 15 \text{ m}$$

أ.د/مجد علي ابوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية

$$\ln \frac{R}{r_0} = \frac{2\pi DK(H - h_0)}{Q}$$

$$H - h_0 = \frac{Q}{2\pi DK} \times \ln \frac{R}{r_0}$$

$$\frac{R}{r_0} = e^{8.144} = 3540$$

$$\ln \frac{R}{r_0} = \frac{2\pi \times 15 \times 5 \times 10^{-4} \times 6}{0.0347} = 8.14$$

$$r_0 = \frac{R}{3540} = \frac{400}{3540} = 0.113\text{m} = 11.30\text{cm}$$

أى أن قطر ماسورة البئر = 32.6 cm فيؤخذ قطر ماسورة البئر = 9 بوصة



أجب عن الأسئلة الآتية

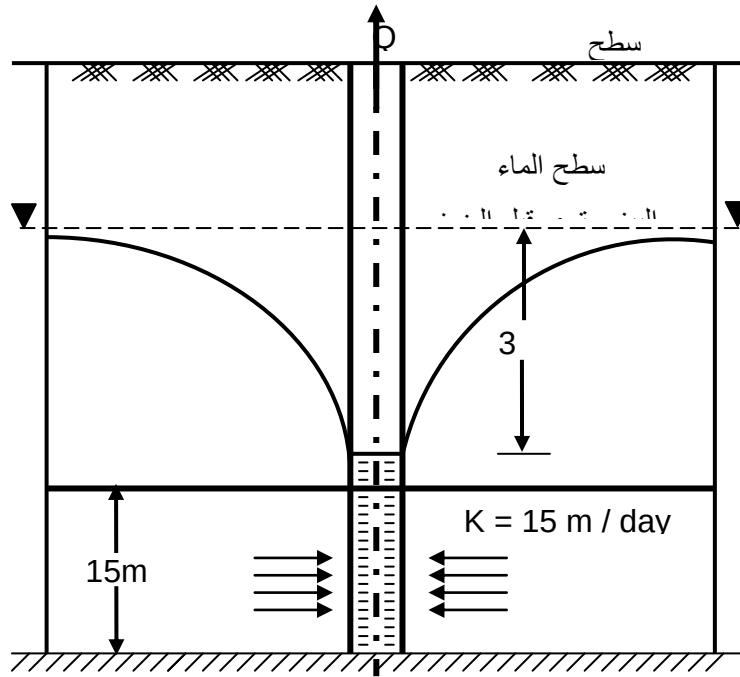
(1) المطلوب تصميم بئر سطحي مكشوف للمياه الجوفية في منطقة ذات طبيعته مسامية (رمال ناعمة) ليعطي تصريف مقداره 3 lit/sec تحت فرق توازن مقداره 2.5m
افرض أن:

$$\frac{S}{A} = 0.5$$

(2) بئر سطحي مكشوف للمياه الجوفية قطره 3m انخفض سطح المياه الجوفية به بمقدار 3m نتيجة لضخ المياه منه وبعد وقف الضخ ارتفع سطح المياه بمقدار 2.5m في زمن مقداره ساعة ونصف احسب تصريف البئر بوحدات lit/sec تحت فرق توازن مقداره 1.75m

(3) حفر بئر في مركز جزيره قطرها 2 km محاطه بمياه عذبه حتى وصل الى طبقه غير منفذه والبئر يخترق طبقه من الحجر الرملي سمكها 15 m يحدها من أعلى طبقه غير منفذه من الطين ومعامل نفاذية طبقه الحجر الرملي 15m/day أوجد التصريف المستقر لهذا البئر اذا كان مقدار الهبوط في السطح البيزومتري عند البئر لا يتعدى 3m وقطر البئر 30cm

أ.د/مجد علي ابوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية



نهاية الفصل الثالث
أ.د/مجد علي أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
قسم الهندسة الزراعية والنظم الحيوية كلية الزراعة جامعة المنوفية

الفصل الرابع نظام الري بالرش SPRINKLER IRRIGATION SYSTEM

مقدمة

نظرا للحاجة الماسة الي الاستخدام الأمثل والأدارة المثلي لمياه الري وترشيد هذا الاستخدام فقد ظهرت أنظمة الري الحديث التي كان من الضروري ظهورها وانتشارها لظروف الفقر المائي التي تتعرض لة الكثير من المناطق الجافة وشبة الجافة وانتشار هذه النظم استهدف اساسا توفير مياه الري الموسمية التي يحتاجها المحصول ومن هذه الأنظمة نظام الري بالرش الذي اثبت كفاءة عالية في توفير مياه الري بالإضافة الي انتظامية توزيعها والذي بدوره يؤدي الي نمو منتظم وبمعدل اكبر للنباتات التي تروي بهذا النظام واشهر انواعه نظام الري بالرش المحوري الذي اصبح استخدامة ضروريا خاصة في المساحات الكبيرة

حدود استخدام نظام الري بالرش Limitations of using sprinkler irrigation

إستخدام نظام الري بالرش يخضع لعدة ضوابط يجب تواجدها عند الاستخدام حتى يكون أداء النظام بكفاءة عالية وعلى ذلك يمكن تلخيص حدود استخدام نظام الري بالرش فى النقاط الآتية :

- 1- سرعة الرياح قد تؤدى الى توزيع غير منتظم للمياه فيجب ان لا تزيد اثناء الري عن حد معين
- 2- ثبات مصدر مياه الري مطلوب للاستخدام بكفاءة اقتصادية عالية نظرا لزيادة التكاليف فى حالة تعدد مصادر المياه
- 3- يجب أن يكون الماء نظيف وخالى من حبيبات الرمل وكذلك خالى من الأملاح المعقدة حتى لا يحدث انسداد للرشاشات
- 4- طريقة الري بالرش تحتاج الى رأس مال مرتفع بالمقارنة بطرق الري السطحى الا أنها تقلل فقط التكاليف اللازمة للتسوية والتي تكون ضرورية فى حالة الري السطحى
- 5- القدرة اللازمة عالية حتى عند استخدام الري بالرش تحت ضغط يتراوح بين 0.5 & 10 kg/cm² والذي من الممكن أن يؤدي الى زيادة تكاليف التشغيل لاجراء عملية الري

6- الأراضي ذات القوام الناعم والتي لها معدل تشرب بطيء لا يمكن ريها بكفاءة عند استخدام نظام الري بالرش خاصة في المساحات التي تكون بها سرعة الرياح عالية وعند درجة حرارة مرتفعة مما يؤدي الى فقد الماء بالبخر والانجراف

مميزات نظام الري بالرش

هناك مميزات عديدة لاستخدام نظام الري بالرش نذكر منها ما يلي:

- 1- الري بالرش يناسب الأراضي غير المستوية حيث ان حركة المياه لا تعتمد على انحدار سطح التربة ولكنها تتحرك داخل شبكة ري مغلقة تحت ضغط ثابت
- 2- بتطبيق نظام الري بالرش يمكن التحكم في كمية مياه الري المضافة ومواعيد الأضافة بكفاءة عالية
- 3- لا يحتاج نظام الري بالرش الى شبكة للصرف نتيجة لعدم وجود اسراف في كمية مياه الري المضافة
- 4- الري الرش لا يعوق استخدام الآلات الزراعية اللازمه وبالتالي يمكن اجراء ميكنة لكل العمليات الزراعية

5- باستخدام نظام الري بالرش من الممكن اضافة الأسمدة ومنشطات النمو مع مياه الري بكفاءة عالية

عيوب نظام الري بالرش

على الرغم من تحقيق العديد من المميزات عند استخدام نظام الري بالرش الا أن هناك بعض العيوب نذكر منها ما يلي :

- 1- ارتفاع تكاليف استخدام نظام الري بالرش من ناحية التكاليف الثابتة وتكاليف التشغيل
- 2- يحتاج الري بالرش الى خبرات معينة لعمليات التشغيل والصيانة
- 3- يحتاج الري بالرش الى مياه نقية وخالية من الشوائب أو الأملاح التي تسبب انسداد الرشاش ولذلك يستخدم مجموعة من فلاتر التنقية
- 4- نظام الري بالرش قد يسبب مشاكل لبعض المحاصيل فقد يساعد على انتشار الأمراض الفطرية

تقسيم أنظمة الري بالرش

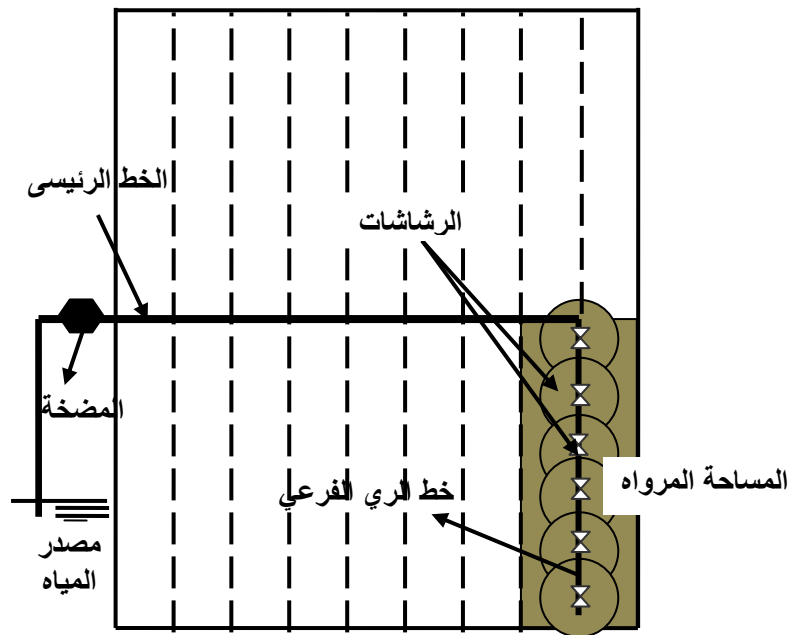
Classification of sprinkle irrigation systems

هناك تقسيم أنظمة الري بالرش على أساس النقل Portability حيث انها تنقسم الى :

(1) النظام النقالى Portable system

وهو نظام له خط ري رئيسي بالأضافة الى خط ري فرعي وكذلك مضخه خاصه وهو مصمم ليتم نقله من حقل الى آخر أو لينقل الى أماكن مختلفه متركب عليها مضخات في نفس الحقل ، هذا النظام تكون فيه

تكاليف العماله اللازمه مرتفعه وغالبا يتم النقل على عجل وفيه يتم تعليق خطوط التغذية على العجلات ويتم تحريك النظام النقالى كوحده واحده والشكل (4.1) يوضح نظام الري بالرش النقالى والذي يحرك يدويا وبه خط ري فرعي واحد وهذا النوع موضح بالشكل الأتي وفيه يتم النقل يدويا والرشاشات توضع على مسافات بينية تتراوح من 9 إلى 24 متر وتتراوح أقطار خط الري الفرعى من 50 إلى 125 مم حتى نتمكن من نقله بسهولة ويظل خط الري الفرعى في وضعة حتى إتمام عملية الري وعند التوقف يفك الخط الفرعى من الخط الرئيسى ويحمل يدويا إلى الموضع التالي وهكذا حتى يتم ري الحقل بالكامل



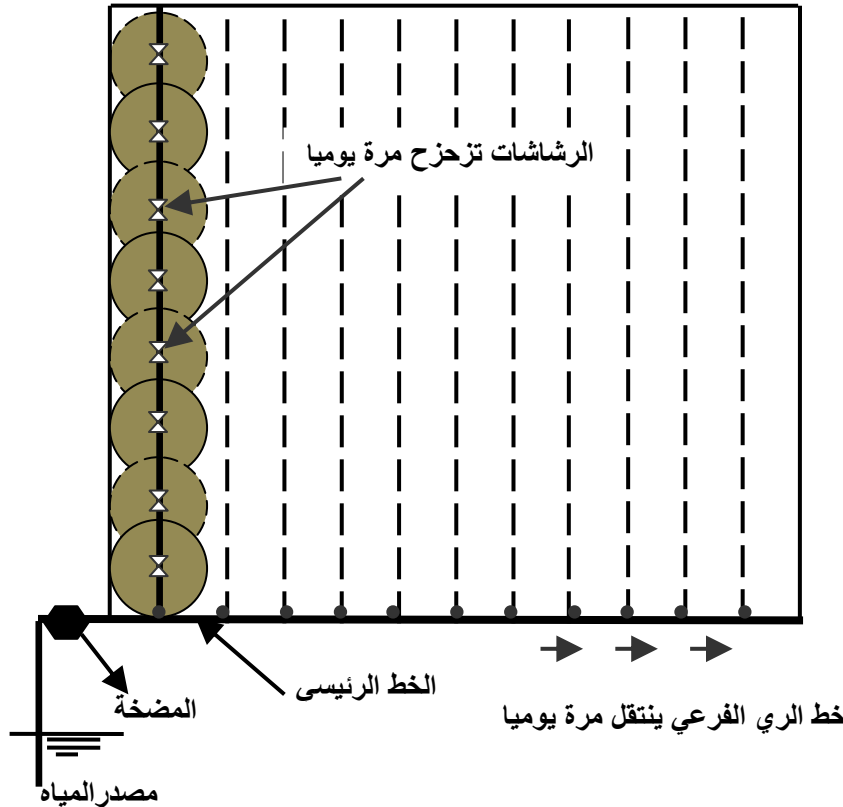
شكل (4. 1): نظام ري بالرش نقالى يحرك يدويا وبه خط ري فرعى واحد

(2) النظام النصف نقالى Semi - portable system

وهو يشابه النوع السابق فيما عدا أن مصدر المياه هنا ثابت في مكان واحد ومثل هذا النظام يمكن استخدامه في أكثر من حقل طالما أن هناك خطوط تغذية مداده ولكن لا يمكن استخدامه في أكثر من حقل الا اذا كانت هناك أكثر من مضخه ، والشكل الأتي يمثل أحد انواع أنظمة الري بالرش النصف نقالى

نظام ري بالرش نصف نقالى ذو الرشاشات المتنقلة

وهو الموجود في الشكل (4.2) وفيه يتم وضع الرشاشات في أوضاع متبادلة على طول خط الري الفرعي فبعد ري الكمية الكافية من المياه تنقل الرشاشات أو تزحزح على طول خط الري الفرعي إلى الوضع التالي مباشرة وبعد ذلك تستأنف عملية الري لفترة زمنية مساوية



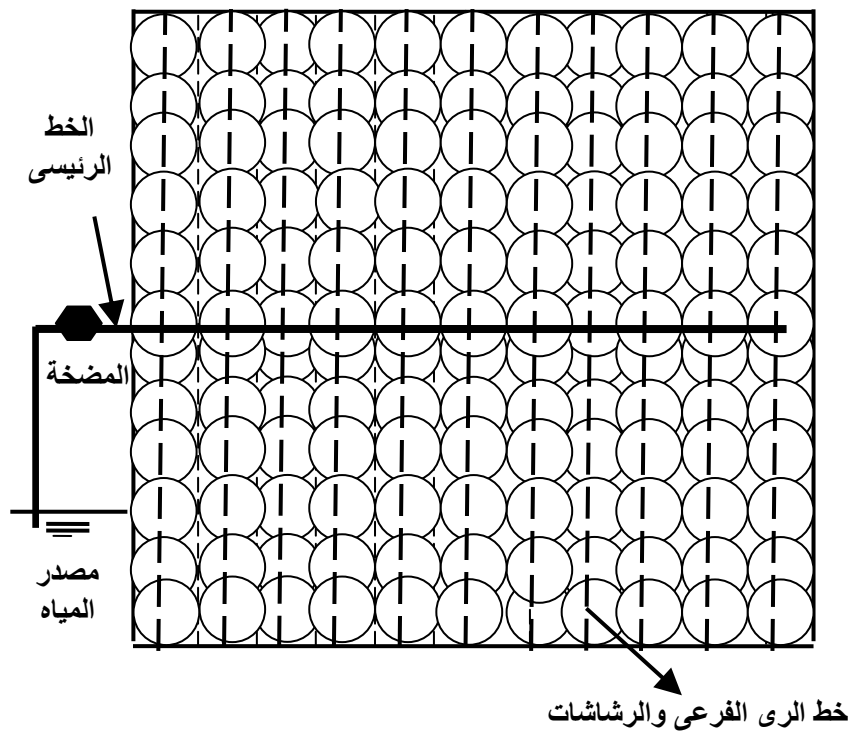
شكل (4.2): نظام ري بالرش نصف نقالى ذو الرشاشات المتنقلة

(3) نظام الري بالرش الثابت Solid set system(3)

لهذا النظام خطوط تغذية تكفى لتحديد حركته ويتم وضعها في الحقل مبكراً في موسم الزراعة وتبقى بطول الموسم وهو مناسب للمحاصيل التي تحتاج إلى فترات ري قصيرة بين الريه والأخرى وكذلك المحاصيل التي تحتاج إلى ري متكرر والشكل الآتي يوضح تخطيط لشبكة ري بالرش من النوع الثابت والشائع الاستخدام لأغلب المحاصيل الزراعية ويسمى بالنظام الثابت ففي حالة المحاصيل الموسمية توضع شبكة

المواسير والرشاشات عقب وضع البذور مباشرة وتظل ثابتة في الحقل خلال الموسم بأكمله ثم ترفع قبل الحصاد مباشرة وتخزن حتى بداية الموسم التالي

أما في حالة المحاصيل الموسمية مثل المحاصيل البستانية تترك شبكة المواسير والرشاشات في مكانها بين المواسم وتعتبر متطلبات العمالة للنظم الثابتة أقل كثيرا مقارنة بالنظم المتنقلة فيمكن ري مساحات كبيرة بواسطة عدد محدود من الفنيين المهرة والشكل (4.3) يوضح جهاز للري بالرش الثابت وبة موضع خط الري الرئيسي وخطوط الري الفرعية والرشاشات



شكل (4.3): نظام الري بالرش الثابت

مكونات نظام الري بالرش

Components of sprinkler Irrigation System

الأجزاء التي يتكون منها نظام الري بالرش غالبا تكون واحده في معظم أنظمة الري بالرش وهذه المكونات عبارة عن :

1- مضخة لتوليد الضغط اللازم ملحق بها محرك او موتور

2- خطوط تغذية رئيسيه

3- خطوط تحت رئيسية

4- مشعبات

5- خطوط ري فرعية

6- حوامل الرشاشات

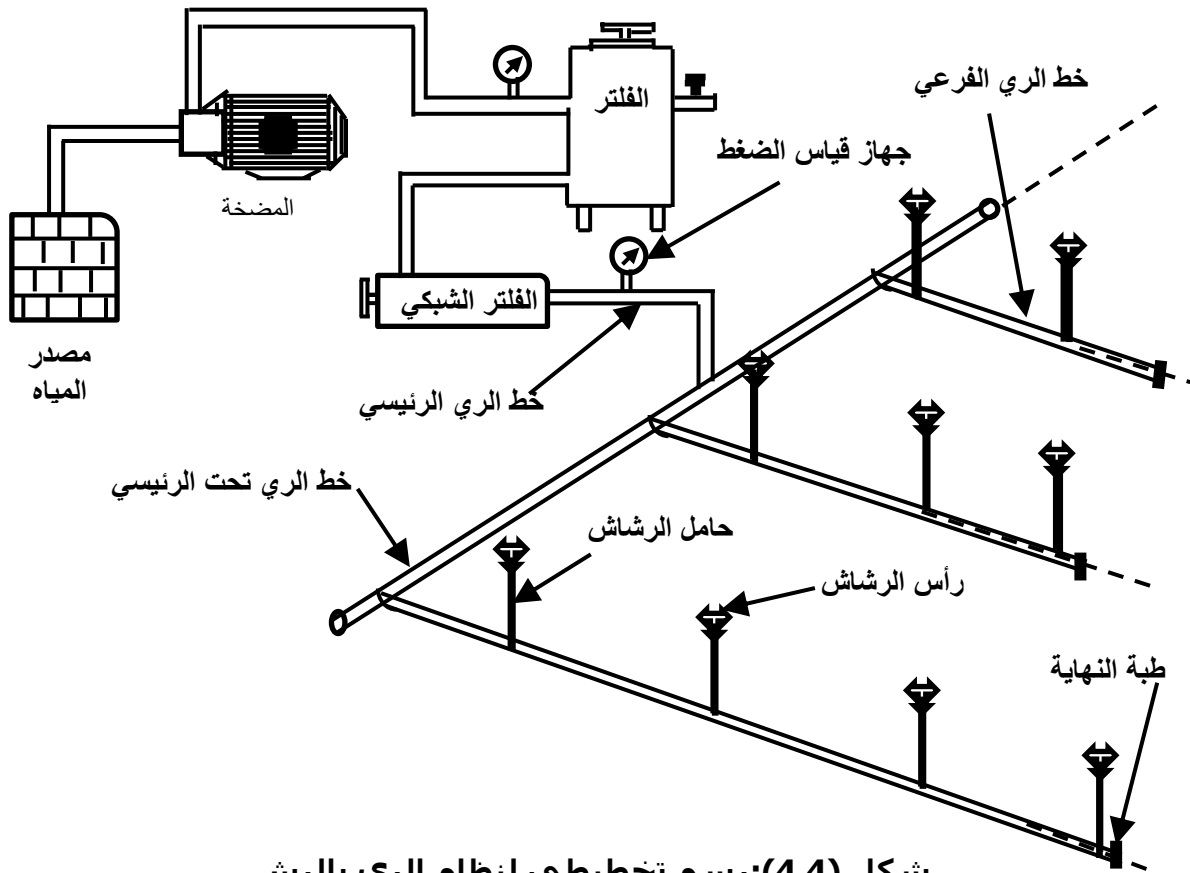
7- رشاشات تثبت على رأس حامل الرشاشات

8- وصلات ربط

9- فلاتر لتنقية المياه

10- عدادات لقياس ضغط التشغيل والتصرف

والشكل (4.4) يوضح رسماً تخطيطياً لنظام الري بالرش ومكوناته المختلفة



شكل (4.4): رسم تخطيطي لنظام الري بالرش

المكونات الرئيسية لشبكة الري بالرش

Pumping unit and engine وحدة الضخ والمحرك

عادة تسحب المضخة المياه من المصدر وتقوم بدفعة خلال أجزاء جهاز الري بالرش بالضغط المطلوب التشغيل عليه وفي كل الحالات يكون تصميم المضخة من الأهمية بمكان بحيث تستطيع سحب المياه بالكمية المطلوبة من المصدر وتوصلها الى أعلى نقطة في الحقل وان تحافظ على ضغط التشغيل ومن أكثر أنواع المضخات الشائعة الاستخدام في أجهزة الري بالرش المضخات الطاردة المركزية وتستخدم عادة عندما يكون مصدر المياه عبارة عن بئر مفتوح

Main lines خطوط الري الرئيسية

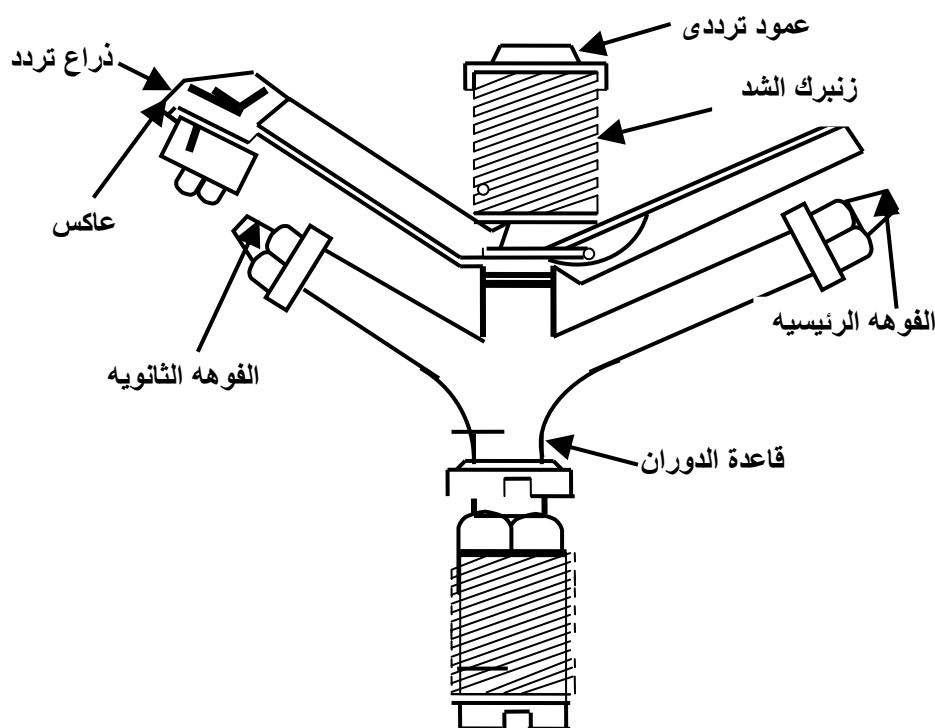
وهي اما أن تكون ثابتة أو منقولة فالخطوط الثابتة تستخدم في المزارع ذات الحقول المحددة الأبعاد وايضا في حالة المحاصيل التي تتطلب موسم ري كامل أما الخطوط المنقولة فتكون اقتصادية الاستخدام عندما يتم استخدام جهاز الري بالرش في أكثر من حقل

lateral lines خطوط الري الفرعية

غالبا تكون هذه الخطوط منقولة وتصنع من الألومنيوم وتكون عادة بأطوال تتراوح من 5 الى 12 متر وهذه الخطوط يركب عليها حامل الرشاشات على مسافات متساوية ومحسوبة وفقا لقطر دائرة الأبتلال للرشاش المستخدم والمسافة بين خطوط الزراعة

Sprinkler heads الرشاشات

وهي أهم جزء من أجزاء جهاز الري بالرش ، فمن المعروف أن خصائص تشغيل الرشاش عند الضغط الأمثل وتحت الظروف الجوية وبصفه أساسيه سرعة الرياح تحدد مدى مناسبة الجهاز وكفاءته للري وللحصول على تيار الرش نستخدم رأس دوار لجهاز الري بالرش تحتوى على فوهه واحده أو اثنين وتعتمد أساسا على قطر دائرة الأبتلال والشكل (4.5) يوضح تركيب رشاش عبارة عن رأس دوار ذو فوهتين ومن الرسم يتبين ان الرشاش ذو الرأس الدوار ذو فوهتين يتركب من قاعدة دوران وعمود ترددي مركب على زنبرك شد للتحكم في سرعة دوران الرشاش عن طريق قوة شد وذراع تردد متصل بعكس وقاعدة الدوران متصل بها فوهتين احدهما رئيسية للحصول على الماء على مسافه معينه من جهاز الري بالرش والأخرى ثانوية لتغطى المسافه القريبه من مركز جهاز الري بالرش



شكل (4.5): رشاش عبارة عن رأس دواره تحتوى على فوهتين

أقطار فوهات الرشاش والمسافة بين الرشاشات

الجدول (4.1) يحتوى على بيانات ارشادية لقيم أقطار الفوهات والمسافة بين الرشاشات ومعدل اضافة المياه
جدول (4.1): بعض البيانات عن قيم أقطار الفوهات والمسافة بين الرشاشات ومعدلات اضافة مياه الري

معدل اضافة مياه الري (مم/ ساعة)			التصرف (مترمكعب/ ساعة)	قطر دائرة الأبتلال (متر)	الضغط (kPa) كيلوباسكال	قطر الفوهه (مم)
المسافة بين الرشاشات وخطوط الري الفرعية (متر)						
24×24	24×18	18×18				
---	----	3.2	1.02	29	300	4
---	3.8	5.2	1.67	32	300	5
4.2	5.7	7.5	2.44	35	300	6
8.6	11.4	15.3	4.96	43	400	8
14.00	18.9	25.10	8.13	48	450	10

توزيع مياه الري على الأرض بواسطة الرشاش

Distribution of irrigation water

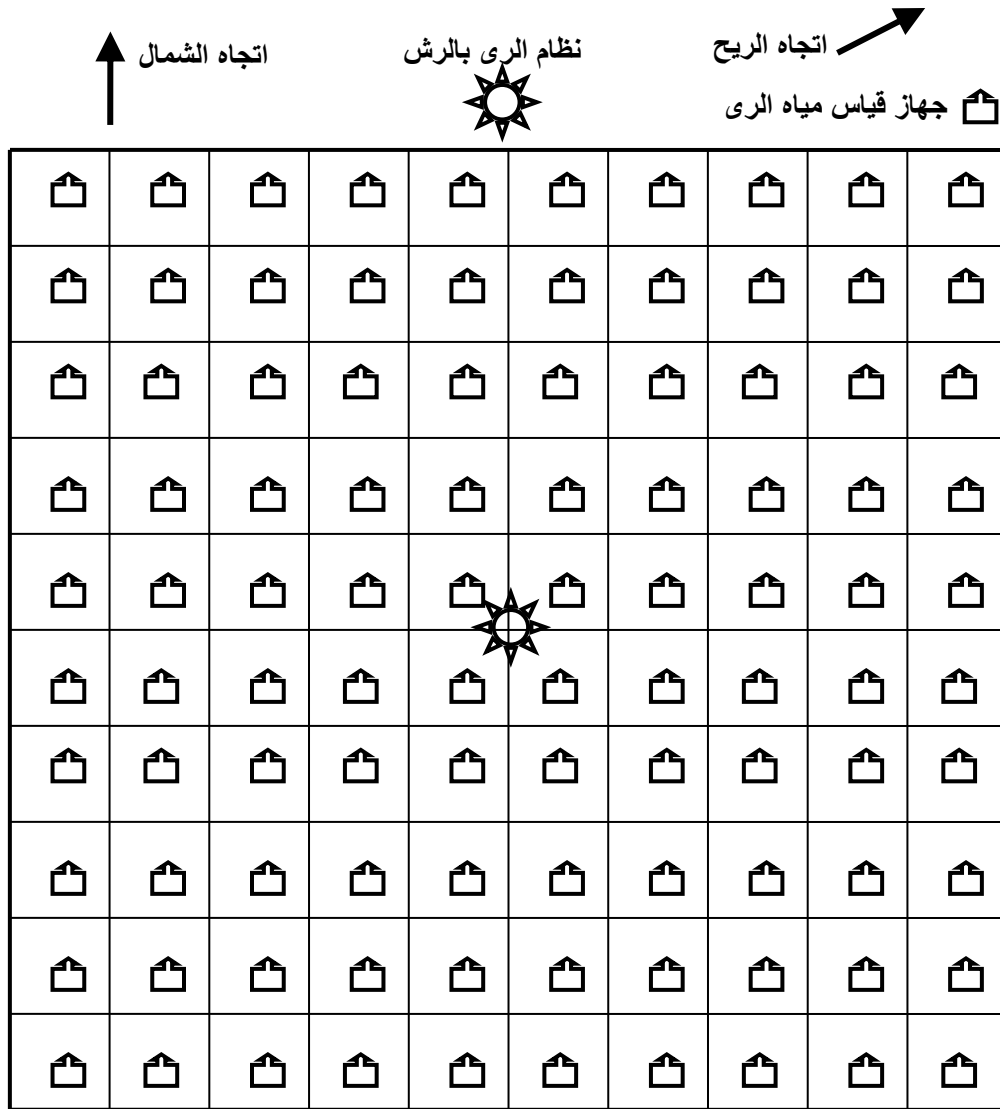
زيادة سرعة الرياح تزيد من توزيع الرش لذلك يجب أن تؤخذ في الاعتبار عند اختيار المسافة بين الرشاشات تحت الظروف الجوية ، هناك اختبار يجب إجراؤه للحصول على نموذج لتوزيع مياه الري على الأرض وخطوات هذا الاختبار هي كالآتي :

- (1) تقسم قطعة الأرض الى مربعات متساوية ويوضع جهاز لقياس كمية مياه الرش عند كل مربع
- (2) نقوم بتشغيل جهاز الري بالرش لمدة معينة من الوقت
- (3) أثناء التشغيل يجب أن نأخذ قراءات عن كل من الضغط ومعدل التصريف واتجاه وسرعة الرياح
- (4) تقاس كمية المياه الساقطة في كل مربع
- (5) بقسمة كمية المياه الواصلة الى كل مربع على مساحة المربع الواحد نحصل على عمق المياه الساقطة في كل مربع

عمق المياه = حجم مياه الرش في المربع الواحد ÷ مساحة المربع الواحد

- (6) من واقع أعماق المياه الساقطة في كل مربع من المربعات المختلفه يمكن رسم خطوط كنتور تمثل توزيع المياه على الأرض

- (7) عن طريق عداد للمياه يركب على جهاز الري بالرش يمكن معرفة كمية المياه التي سجلها العداد ومنها يمكن معرفة كمية المياه التي فقدت عن طريق البخر قبل وصولها الى الأرض
- والشكل (4.6) يوضح رسماً تخطيطياً لتجربة اختبار نموذج توزيع مياه الري لجهاز الري بالرش



شكل (4.6): تجربة اختبار نموذج توزيع المياه لنظام الري بالرش

معامل الانتظامية

Uniformity coefficient

معامل الانتظامية في الري بالرش يعتبر مقياس لدرجة انتظامية توزيع مياه الري بالرش على الأرض والتي يتم الحصول عليها لأي حجم من جهاز الري بالرش تحت ظروف مناخية معينة وهذا المعامل يتوقف على ضغط التشغيل وحجم الرشاش وعلاقتهما بالمسافة بين خطوط الري بالرش الفرعي وكذلك سرعة واتجاه

الرياح ولقد استنبط كريستيانسن معادلة لحساب معامل الانتظامية وسمى معامل كريستيانسن للانتظامية Christiansen coefficient of uniformity والمعادلة كالآتي:

$$UC = 100 \times \left[1 - \frac{1}{n q_e} \sum_{i=1}^n |q_i - q_e| \right] \text{-----(4.1)}$$

حيث: UC = معامل كريستيانسن للانتظامية (%) n = عدد القراءات التي أخذت أثناء اختبار الانتظامية
 q_e = قيمة متوسط التصرف للقراءات المأخوذة

$$|q_i - q_e| = \text{القيمة المطلقة للفرق بين القراءة والمتوسط}$$

ويعتبر استخدام جهاز الري بالرش جيدا اذا كانت قيمة معامل الانتظامية 85% فأكثر

التصميم الهيدروليكي لنظم الري بالرش

Hydraulic design of sprinkler irrigation systems

دراسة التصميم الهيدروليكي لأنظمة الري بالرش تهدف الى الحصول على تغطيه منتظمه لمياه الري والوصول الى معدل الري المطلوب وتهدف أيضا الى الحصول على الكفاءة المطلوبة لتقليل الطاقه اللازمه للتشغيل وكذلك لمعظمه المساحه المغطاه بمياه الري وعناصر التصميم الهيدروليكي لأنظمة الري بالرش نذكر منها ما يلي :

1- تصرف الرشاش (q) Discharge of sprinkler

تستخدم المعادله الآتية لحساب تصرف الرشاش:

$$q = Ca\sqrt{2gh} \text{-----(4.2)}$$

حيث :

$$q = \text{تصرف الرشاش (m}^3/\text{sec)}$$

$$a = \text{مساحة فتحة الرشاش (m}^2\text{)}$$

$$h = \text{الضاغط المائي عند الرشاش (m)}$$

$$g = \text{عجلة الجاذبيه الأرضيه (9.81 m/sec}^2\text{) \&}$$

C = معامل تصرف فتحة الرشاش وهو داله لفواقد الاحتكاك وقيمته تتراوح بين 0.95 & 0.96 للرشاش الجيد

2- معدل الري (R_a) Rate of application

متوسط معدل الري لجهاز واحد للري بالرش يمكن حسابه باستخدام المعادله الآتية:

$$R_a = \frac{360q}{A} \text{ --- (4.3)}$$

حيث :

R_a = معدل الري (cm/h)

q = تصرف الرشاش (lit/sec)

A = المساحة المبتله بالرشاش الواحد (m^2)

3- تصميم خطوط الري الفرعيه Design of sprinkler laterals

الخطوط الفرعيه للري بالرش مركب عليها رشاشات على مسافات متساويه على طول الخط وفى البدايه يكون معدل السريان مساوى لمجموع التصريف المعطى لكل الرشاشات ، هذا التصريف يقل حتى يصل الى اخر رشاش نتيجة لفقد جزء من ضغط التشغيل بالأحتكاك بين الماء وجدران المواسير لذلك فمن الضروري حساب الطاقه المفقوده بالأحتكاك على طول خط الري الفرعى ويتم حسابها من المعادله الآتية :

$$H_f = 4f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g} \text{ --- (4.4)}$$

حيث :

H_f = فاقد الأحتكاك (m)

f = معامل الحتكاك ويتوقف على درجة خشونة سطح المواسير الداخلى وعلى لزوجة السائل وسرعة المياه وقطر الماسورة (فى التصميم المبدئى نأخذ $f = 0.005$)

L = طول الماسورة (m)

D = قطر الماسوره الداخلى (m) &

g = عجلة الجاذبيه الأرضيه (9.81 m/sec^2)

عند تصميم خط الري الفرعى بالرش فهناك ثلاث حالات لوضع خط الري الفرعى فاما ان يكون أفقيا تماما واما أن يكون مائلا لأعلى أو يكون مائلا لأسفل

وسنقوم بدراسة كل حالة على حدة ووضع المعادلات الخاصه بحساب قيمة فاقد الأحتكاك (H_f) فى كل حالة من الحالات الثلاث وهى :

1- الخط أفقي Horizontal

2- الخط مائل لأعلى Up- hill

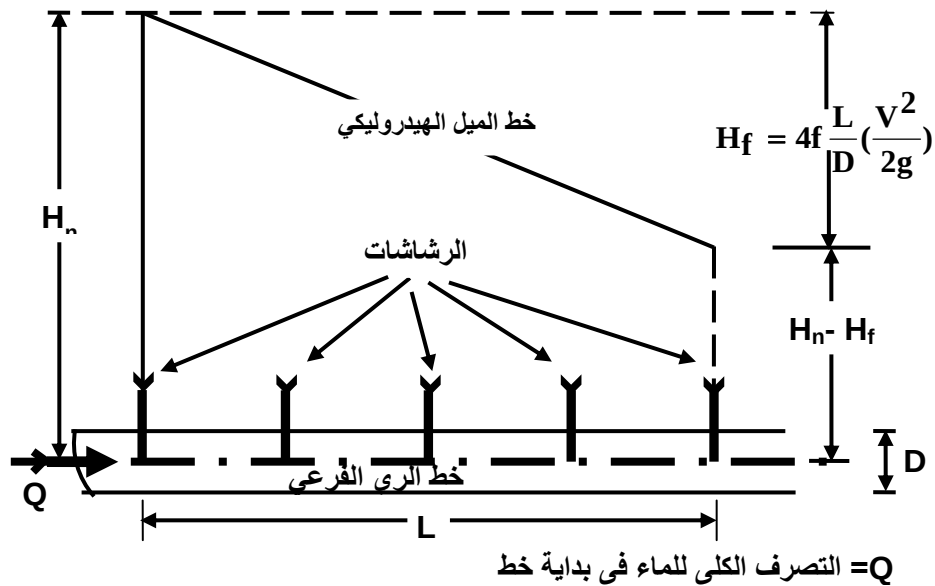
3- الخط مائل لأسفل Down- hill

أولاً: خط الري الفرعي أفقي Horizontal

نجد أن الضاغط عند الرشاش الأخير يعادل الضاغط عند الرشاش الأول (H_n) مطروحا منة قيمة فاقد الاحتكاك الحادث في طول خط الري الفرعي (H_f) كما يوضحه الشكل الآتي أي أن :

$$H_n - H_f = \text{الضاغط عند الرشاش الأخير}$$

$$H_n - 4f \frac{L}{D} \left(\frac{V^2}{2g} \right) = \text{الضاغط عند الرشاش الأخير}$$

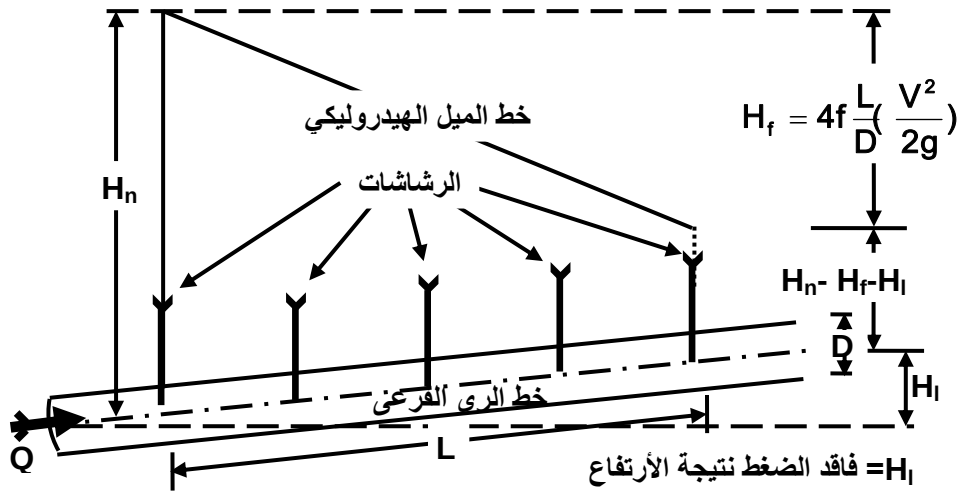


الحالة الأولى خط الري الفرعي أفقي Horizontal line

ثانياً : خط الري الفرعي مائل لأعلى Up- hill

في هذه الحالة نجد أن الضاغط عند الرشاش الأخير يعادل الضاغط عند الرشاش الأول (H_n) مطروحا منة كل من قيمة فاقد الاحتكاك الحادث في طول خط الري الفرعي (H_f) وقيمة فاقد الميل لأعلى (H_i) كما يوضحه الشكل الآتي:

$$\text{الضاغط عند الرشاش الأخير} = H_n - 4f \frac{L}{D} \left(\frac{V^2}{2g} \right) - H_l$$



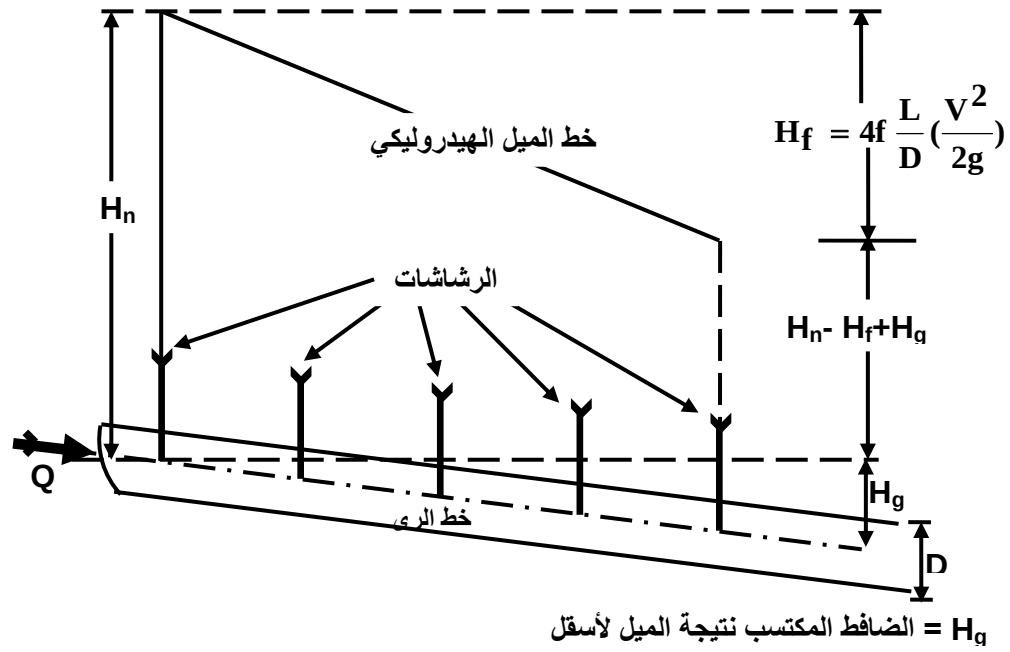
الحالة الثانية خط الري الفرعي مائل لأعلى Up - hill line

ثالثاً : خط الري الفرعي مائل لأسفل Down- hill

في هذه الحالة نجد أن الضاغط عند الرشاش الأخير يعادل الضاغط عند الرشاش الأول (H_n) مطروحا من قيمة فاقد الاحتكاك الحادث في طول خط الري الفرعي (H_f) ولكن تضاف الية قيمة الضاغط المكتسب نتيجة الميل لأسفل (H_g) كما يوضحه الشكل الآتي

$$\text{الضاغط عند الرشاش الأخير} = H_n - H_f + H_g$$

$$\text{الضاغط عند الرشاش الأخير} = H_n - 4f \frac{L}{D} \left(\frac{V^2}{2g} \right) + H_g$$



الحالة الثالثة خط الري الفرعي مائل لأسفل Down - hill line

أمثلة علي الفصل الرابع
نظام الري بالرش
SPRINKLER IRRIGATION
SYSTEM

مثال
(1.4)

احسب قيمة معامل كريستيانسن للأنظمة من البيانات الآتية والتي تم الحصول عليها من اختبار الأنظمة
لحقل مربع محاط بأربعة رشاشات بياناتها كالآتي :
الرشاش : الفوهات $2.381 \times 4.365 \text{ mm}$ ويعمل على ضغط 2.8 kg/cm^2 والمسافة بين الرشاشات
وخطوط الري الفرعية $24 \times 24 \text{ m}$ ، S تشير الى موضع الرشاش وسرعة الرياح : 3.5 km/h واتجاهها
جنوب غرب والرطوبة النسبية : 42% & زمن اجراء الاختبار : ساعة واحدة

S	7.9	6.6	6.8	S
6.6	8.9	7.6	6.6	6.6
8.1	7.6	9.9	10.2	8.3
8.9	9.1	9.1	9.4	8.9
9.4	7.9	9.1	8.6	9.1
S	7.9	6.6	6.8	S

الحل

$$\sum q_i = 212.5 \text{ \& } n = 26$$

$$q_e = \frac{212.5}{26} = 8.17$$

-92-

أ.د/مجد علي ابوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية

Reading القراءة	$ q_i - q_e $ القيمة المطلقة للفرق بين القراءة والمتوسط
10.2	2.03
9.9	1.73
9.4	1.23
9.4	1.23
9.1	0.93
9.1	0.93
9.1	0.93
9.1	0.93
8.9	0.73
8.9	0.73
8.9	0.73
8.6	0.43
8.3	0.13
8.1	0.07
7.9	0.27
7.9	0.27
7.9	0.27
7.6	0.57
7.6	0.57
6.8	1.37
6.8	1.37
6.6	1.57
6.6	1.57
6.6	1.57
6.6	1.57
6.6	1.57

$$UC = 100 \times \left[1 - \frac{1}{nq_e} \sum_{i=1}^n |q_i - q_e| \right]$$

$$\sum |q_i - q_e| = 25.30$$

$$UC = 100 \times \left[1 - \frac{25.3}{26 \times 8.17} \right] = 88.09\%$$

**مثال
(2.4)**

خط ري بالرش فرعى مركب عليه رشاشين المسافة بينهما 25m فإذا كان الضاغط المائي عند الرشاش الأول 40m فاحسب النسبة بين تصرف الرشاشين في الحالات الآتية:

1- خط الري الفرعى أفقى -2- خط الري الفرعى مائل لأعلى بمقدار 2m/25m

3- خط الري الفرعى منحدر لأسفل بمقدار 2m/25m

إذا علمت أن قطر الماسورة الداخلى 10cm والسرعة المتوسطة للمياه داخل الخط 2m/sec ومعامل الاحتكاك $f = 0.005$ وأن الرشاشين من نفس النوع

الحل

$$H_f = 4f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

$$H_f = 4 \times 0.005 \times \frac{25}{0.1} \times \frac{(2)^2}{2 \times 9.81} = 1m$$

1- خط الري الفرعى أفقى:

$$h_2 = h_1 - H_f$$

$$h_2 = 40 - 1 = 39m \text{ water}$$

$$q_1 = \text{تصرف الرشاش الأول}$$

$$q_2 = \text{تصرف الرشاش الثاني}$$

$$h_1 = \text{الضاغط عند الرشاش الأول} = 40\text{m water}$$

$$h_2 = \text{الضاغط عند الرشاش الثاني} = 39\text{m water}$$

$$\frac{q_1}{q_2} = \frac{Ca \sqrt{2gh_1}}{Ca \sqrt{2gh_2}}$$

$$\text{النسبة بين تصرف الرشاش الأول الى تصرف الرشاش الثاني} = 1.0127$$

-2- خط الري الفرعي مائل لأعلى:

$$H_1 = 2\text{m}/25\text{m} \text{ الضاغط نتيجة الميل لأعلى}$$

$$H_2 = h_1 - H_1 - H_f \text{ الضاغط عند الرشاش الثاني}$$

$$H_2 = 40 - 2 - 1 = 37\text{m water} \text{ الضاغط عند الرشاش الثاني}$$

$$q_1 = \text{تصرف الرشاش الأول}$$

$$q_2 = \text{تصرف الرشاش الثاني}$$

$$h_1 = \text{الضاغط عند الرشاش الأول} = 40\text{m water}$$

$$h_2 = \text{الضاغط عند الرشاش الثاني} = 37\text{m water}$$

$$\frac{q_1}{q_2} = \frac{Ca \sqrt{2gh_1}}{Ca \sqrt{2gh_2}}$$

$$\frac{q_1}{q_2} = \frac{\sqrt{h_1}}{\sqrt{h_2}} = \frac{\sqrt{40}}{\sqrt{37}} = 1.039$$

$$\text{النسبة بين تصرف الرشاش الأول الى تصرف الرشاش الثاني} = 1.039$$

-3- خط الري الفرعي منحدر لأسفل:

$$H_g = 2\text{m}/25\text{m} \text{ الضاغط المكتسب نتيجة الميل لأسفل}$$

$$H_2 = h_1 + H_g - H_f \text{ الضاغط عند الرشاش الثاني}$$

$$H_2 = 40 + 2 - 1 = 41\text{m water} \text{ الضاغط عند الرشاش الثاني}$$

q_1 = تصرف الرشاش الأول

q_2 = تصرف الرشاش الثاني

h_1 = الضاغط عند الرشاش الأول = 40m water

h_2 = الضاغط عند الرشاش الثاني = 41m water

$$\frac{q_1}{q_2} = \frac{Ca\sqrt{2gh_1}}{Ca\sqrt{2gh_2}}$$

$$\frac{q_1}{q_2} = \frac{\sqrt{h_1}}{\sqrt{h_2}} = \frac{\sqrt{40}}{\sqrt{41}} = 0.988$$

النسبة بين تصرف الرشاش الأول الى تصرف الرشاش الثاني = 0.988

أسئلة وتدريبات
الدرس العملي الرابع
الفصل الرابع
الري بالرش
SPRINKLER IRRIGATION
SYSTEM

أجب عن الأسئلة الآتية

- (1) خط ري بالرش فرعى أفقي طول 50 متر ومركب عليه رشاشين فإذا كان الضاغط المائي عند الرشاش الأول 30 متر فاحسب قيمة الضاغط المائي عند الرشاش الثاني إذا علمت أن قطر الماسورة الداخلي 10 سم والسرعة المتوسطة للمياه داخل الخط 2 متر/ثانية ومعامل الاحتكاك $f = 0.005$ ($g = 9.81$ م/ث²)
- (2) احسب قيمة معامل كريستيانسن للأنظمة (CU) من واقع قيم حجم المياه التي تم الحصول عليها من اختبار الأنظمة لحقل محاط بأربعة رشاشات كل منها ذو فوهتين بياناتها كالآتي:
- فوهات الرشاش 2.381×4.365 mm ، ضغط التشغيل $= 2.8 \text{ kg/cm}^2$ ، المسافة بين الرشاشات وخطوط الري الفرعية $= 24 \times 24$ m ، $S =$ موضع الرشاش ، سرعة الرياح $= 3.5 \text{ km/h}$ واتجاهها جنوب غرب ، الرطوبة النسبية $= 42\%$ & زمن اجراء الاختبار = ساعة واحدة

S	9.1	7.8	6.8	S
8.3	7.8	10.1	10.4	8.5
9.1	9.3	9.3	9.6	9.1
9.6	8.1	9.3	8.8	9.3
S	8.1	6.8	7.0	S

نهاية الفصل الرابع
أ.د/ مجد علي أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
قسم الهندسة الزراعية والنظم الحيوية كلية الزراعة جامعة المنوفية

الفصل الخامس أنظمة الري بالتنقيط DRIP IRRIGATION SYSEYEMS

تمهيد

المجهودات البحثية في نظام الري بالتنقيط يرجع تاريخها إلى عام 1860م ولكن الري بالتنقيط استمر غير معروف حتى الستينات عند ذلك كان نتيجة لتطور وسهولة استخدام المواسير والوصلات البلاستيكية أن أصبحت تجارة نظم الري بالتنقيط أكثر سهولة اليوم وزادت مساحة الأراضي (المحصولية والبستانية) التي تروى باستخدام نظم الري بالتنقيط وذلك نظرا للتطور التكنولوجي في تصميم وتركيب وتشغيل نظم الري بالتنقيط

هذا الفصل يهتم بوصف الإجراءات التصميمية لنظم الري بالتنقيط الحالية المستخدمة في الري حيث تعتبر هذه الإجراءات بداية وضع التصميم المناسب لكل نظام من أنظمة الري بالتنقيط

وصف نظام الري بالتنقيط

الري بالتنقيط هو التطبيق البطيء للمياه على سطح الأرض (Surface drip) أو تحت سطح الأرض بالتنقيط وهو ما يطلق عليه التحت سطحي (Subsurface drip) أو الري الفقاعي (Bubbler) في الري بالتنقيط ينساب الماء في صوره قطرات مستمرة أو في صوره تيار رفيع خلال نقاط موضوعه على خط ري فرعي حيث يخرج تحت ضغط منخفض في شكل نموذج معروف مسبقا وجهاز الخروج الذي تخرج منه المياه إلى التربة يسمى النقاط (Emitter) وشكل النقاط يقلل ضغط التشغيل في خط التغذية فالماء ينساب من النقاط إلى التربة ثم يتخللها بالخاصية الشعرية أو بخاصية الجاذبية الري بالتنقيط هو الطريقة المناسبة لري كل نبات أو شجرة بأقل كمية كافية للتربة والتي تتفق مع متطلبات البخر نتح

أنواع نظم الري بالتنقيط

Types of drip irrigation systems

نظم الري بالتنقيط تعرف عادة بطريقة التركيب ووجودها في التربة وتعرف أيضا عن طريق معدل تصرف النقاط المستخدم والمساحة المبتلة من سطح التربة وعرفت أيضا بدلالة أسلوب التشغيل وهي تشتمل على أربعة أنواع رئيسية هي نظام الري بالتنقيط السطحي- نظام الري بالتنقيط تحت السطحي- نظام الري الفقاعي- نظام الري بالرش الدقيق

1- نظام الري بالتنقيط السطحي Surface drip irrigation system

في هذا النظام ينساب الماء ببطء إلى سطح التربة في صورته قطرات مستمرة وفيه تكون خطوط الري الفرعية ملقاة على سطح الأرض وقد استخدم هذا النظام على نطاق واسع للنباتات ذات المسافات الواسعة بينها ولكنها أيضا يمكن استخدامه في المحاصيل المنزرعة في خطوط وتستخدم النقاطات ذات معدلات تصرف تصل إلى 12 لتر/ساعة للمسافات الواسعة بين النقاطات وذلك للنقاطات الفردية الفتحة أما النقاطات ذات معدلات تصرف 4 لتر/ ساعة فتستخدم للمسافات الضيقة بين النقاطات على طول خط الري الفرعي



توصيل مياه الري إلى داخل التربة حول جذور النبات بضخها مباشرة إلى الجذور

2- نظام الري بالتنقيط تحت السطحي Subsurface drip irrigation system

وفية ينساب الماء ببطء تحت سطح التربة خلال نقاط لها نفس المدى من التصريفات في نظام الري بالتنقيط السطحي وفي الأيام الأخيرة أستخدم الري بالتنقيط تحت سطحي على نطاق واسع وذلك بعد التغلب بقدر الإمكان على مشاكل انسداد النقاطات وهي حاليا تستخدم في ري الفواكه الصغيرة ومحاصيل الخضر وقد أوضحت التجارب والخبرات أن فتحات الخروج للنقاطات يفضل وضعها إلى أعلى ومن مميزاته أن خطوط الري الفرعية تكون مدفونة تحت سطح التربة فتوضع في بداية الموسم الزراعي وتترك لعدة مواسم زراعية وأيضا لا يعوق استخدام الميكنة الزراعية في أجراء العمليات الزراعية الأخرى



حقل يتم رية بنظام الري بالتنقيط تحت السطحي

3- نظام الري الفقاعي Bubbler irrigation system

في هذا النظام ينساب الماء إلى سطح التربة في صورته تيار صغير من خلال فتحة تعطي معدل تصرف أكبر من معدلات التصريف في حالة الري بالتنقيط السطحي والتحت سطحي ولكن لأقل من 225 لتر/ ساعة ومن مميزاته تقليل التناقية وتقليل كلا من الصيانة والإصلاح إضافة إلى تقليل الطاقة المطلوبة مقارنة بالنظم الأخرى للري بالتنقيط ألا أنه يحتاج إلى أقطار أكبر لخطوط الري الفرعية لتقليل فاقد الضغط المصاحب لمعدل التصريف العالي

4- نظام الري بالرش الدقيق Mini-Sprinkler irrigation system

في هذا النوع ينساب الماء إلى سطح التربة في صورته تيار رش صغير أو في صورته ضباب (mist) أو نافورة (jet) ويلاحظ في هذا النظام أن الهواء هو المسئول عن توزيع المياه أما في حالات الري بالتنقيط السطحي والتحت سطحي والري الفقاعي فإن التربة هي المسئول الأول عن توزيع المياه ومعدلات التصريف في هذا النظام تكون عادة أقل من 175 لتر/ ساعة ويستخدم لري الأشجار وأي محاصيل منزرعة على مسافات واسعة ولكنة يتعرض إلى سرعة رياح عالية وفواقد كثيرة نتيجة البخر خاصة عندما تكون النباتات صغيرة ليس لها غطاء خضري محدد



لاوجود لفقد المياه بواسطة الرياح

مميزات نظام الري بالتنقيط

انتظامية تنقيط المياه تؤدي إلى إعطاء مرقد النبات ثبات في المحتوى الرطوبي الذي يحتاجه وهناك عدة فوائد نحصل عليها عند استخدام نظام الري بالتنقيط هي:

1-Save water توفير المياه

مع نظام الري بالتنقيط نجد أن كل نقطة مياه تصل مباشرة حيث يتمكن منها النبات ، هذا يمنع فقد المياه

2-Easy installation سهولة التركيب

يتم تركيب النظام علي طول الطبقة العليا للتربة والذي يعني عدم وجود تغيرات كبيرة في نظام الجذور في النباتات هذا بالإضافة الي أنه من الممكن تحريكه بسهولة

3-Fewer pests تقليل وجود الآفات

في نظام الري بالتنقيط حيث تصل المياه مباشرة الي داخل التربة هذا يؤدي الي تقليل خدمات مقاومة الآفات

4-Low stress أقل اجهاد مائي

أحد الشواهد في نظام الري بالتنقيط أنه لا وجود للاجهاد المائي ومن الممكن بالخبرة وبالتحليل وملائمة طرق العناية بالنبات نتأكد من صحة النبات علي طول العام

5- وجود مساحة كبيرة من الأرض في حالة جافة

وجود مساحات كبيرة من الأرض لا تصل إليها المياه له فائدتين:

الأولى:تقليل نمو الحشائش تقل معها تكاليف العمالة وتكاليف المبيدات الكيميائية اللازمة لمقاومة الحشائش
الثانية بقاء جفاف المشايات الموجودة بين الأشجار أو بين خطوط الزراعة يسهل حركة العمال أثناء الخدمة

6- إمكانية حقن الأسمدة والمغذيات مع مياه الري

إمكانية حقن الأسمدة والمغذيات مع مياه الري والتحكم الكبير في معدلات التسميد وأوقات التسميد يؤدي إلى زيادة كفاءة عملية التسميد

7- إمكانية الري باستخدام مياه ذات ملوحة عالية نسبيا

إمكانية الري بمياه ذات ملوحة مرتفعة مع الري التكراري يؤدي الي حفظ الأملاح في ماء التربة أقل تركيزا

العيوب الرئيسية للري بالتنقيط

هناك ثلاثة عيوب رئيسية للري بالتنقيط هي التكاليف المرتفعة والانسداد وترسيب الأملاح

أولا: التكاليف

الري بالتنقيط يحتاج الي متطلبات كثيرة من خطوط الري وأجهزة التنقية ولذلك فهي تعتبر مرتفعة التكاليف

ثانيا : الانسداد

انسداد النقاطات من اهم واخطر العيوب الرئيسية في الري بالتنقيط لأن فتحات النقاطات صغيرة فتصبح قابلة للانسداد بسهولة بواسطة الجزيئات المعدنية أو العضوية التي توجد مع مياه الري

ثالثاً : تراكم الأملاح

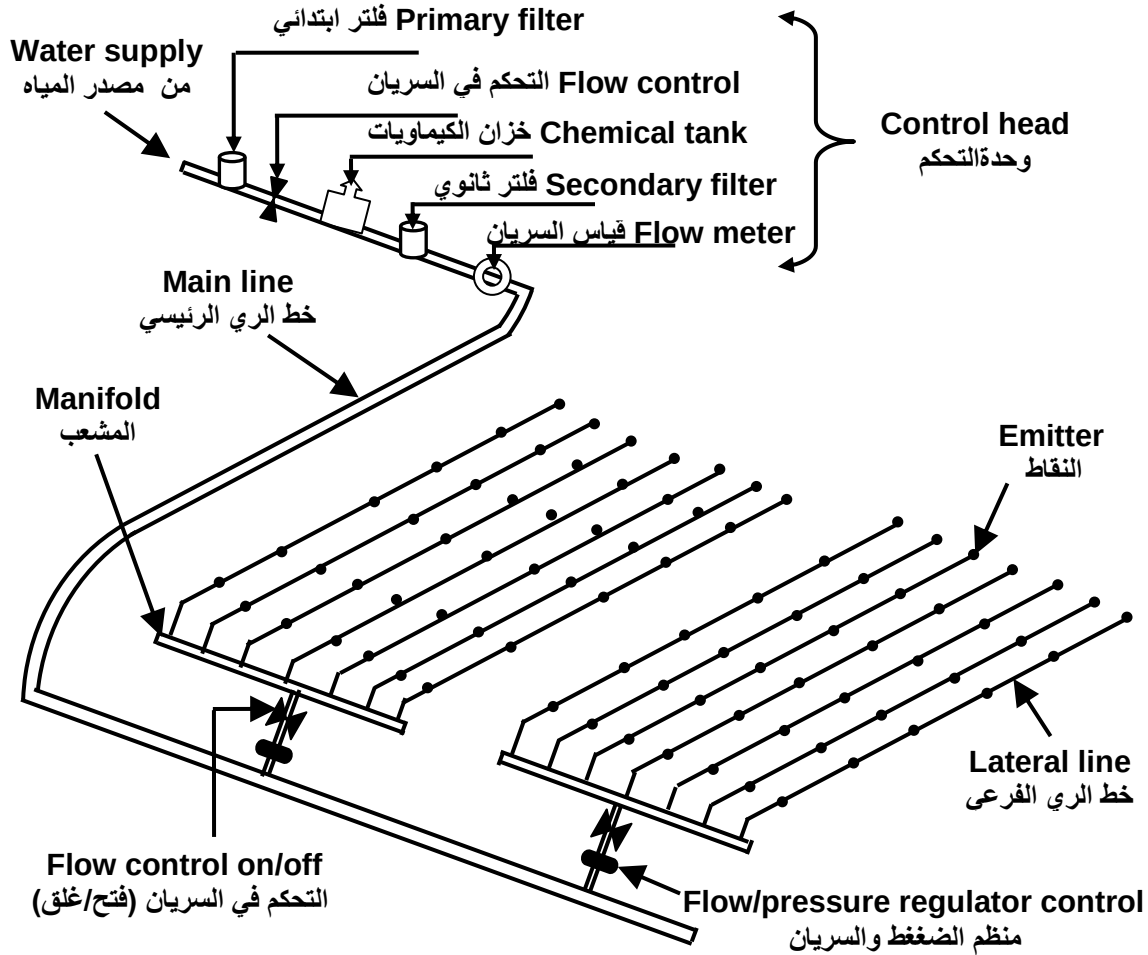
تتراكم الأملاح على سطح التربة في الري بالتنقيط وتسبب أضراراً موضعية لأنها تستطيع أن تتحرك إلى أسفل في اتجاه منطقة الجذور

مكونات شبكة الري بالتنقيط السطحي

Components of Surface Dip Irrigation Network

- المكونات الرئيسية لشبكة الري بالتنقيط السطحي هي : 1- وحدة تحكم (Control head)
- 2- خطوط رئيسية (Mai lines)
- 3- خطوط تحت رئيسية (Sub-mainlines)
- 4- مشعبات (Manifolds)
- 5- خطوط فرعية (Lateral Lines)
- 6- نقاطات (Emitters)
- 7- وحده تحكم في التصريف (Flow-meter and Pressure Gauge)
- 8- منظمات للضغط والتصريف (Back Flow Prevention and Pressure Regulators)

والشكل (5.1) يوضح رسماً تخطيطياً لمكونات شبكة الري بالتنقيط مبيناً علية مكان كل جزء من المكونات الرئيسية ووضعها بالنسبة لخط الري الرئيسي



شكل (5.1): المكونات الرئيسية لشبكة الري بالتنقيط السطحي

وحدة التحكم Control head

وحدة التحكم تشتمل على محطة المضخات وأجهزه قياس معدل السريان ومعدات حقن السماد والكيماويات ومعدات التنقية وسنذكر كل منها على حدة كالأتي :

1-محطة المضخات Pumping station

تتكون محطة المضخات من وحدة قدرة قد تكون محرك احتراق داخلي أو موتور كهربائي ومضخة طاردة مركزية أو مضخة آبار عميقة وعند اختيار معدات الضخ للري بالتنقيط يجب تكون ذات كفاءة عالية

2- أجهزة قياس مياه السريان Water measuring devices

مفتاح متطلبات التشغيل لنظام الري بالتنقيط هو معرفة مقدار المياه التي يجب إضافتها خلال النظام فأجهزه قياس التصريف يجب وضعها على الخط لتبين التصريف الكلى المعطى للنبات وهذه الأجهزة تقيس التصريف على أساس الحجم بوحدات جالون أو المتر المكعب

3- معدات حقن الأسمدة والكيماويات Fertilizer and chemical injection equipments

معدات الحقن تستخدم لإضافة الأسمدة أو أي كيماويات مباشرة داخل نظام الري بالتنقيط وتتلخص طرق الحقن في الآتي:

(a) السحب Suction

وفى هذه الطريقة يتم سحب الكيماويات خلال فتحة السحب من المضخة وهى تعتبر من الطرق البسيطة لحقن الكيماويات إلا أن المواد الكيميائية قد تسبب تآكل لأجزاء المضخة

(b) الضخ pumping

ضخ الكيماويات يعتبر من أنسب الطرق لحقن الكيماويات داخل نظام الري بالتنقيط، فالمضخات الترددية يمكن تركيبها لإعطاء اقل أو أعلى معدل حقن ولكن يجب أن يتم صيانتها من وقت إلى آخر، المضخة تقوم بسحب محلول السماد من خزان مفتوح وتحقنه داخل خط الري وعند التشغيل تقوم المضخة بحقن الكيماويات تحت ضغط أعلى من ضغط الماء الذي أدار المضخة

إزالة الشوائب

Sediment removal

عملية التنقية للتخلص من الشوائب الموجودة والتي تؤدي إلى انسداد النقاطات تعتبر عملية رئيسية في معظم أنظمة الري بالتنقيط فالتنقية المركزية أكثر ملائمة وأكثر كفاءة للتحكم في الماء النظيف مقارنة بالتنقية منفصلة عن النظام وكما هو معروف فإن نوع الفلتر الذي يحتاج إليه النظام يعتمد على جودة المياه المواد التي من الممكن أن تكون عالقة بالماء يمكن تقسيمها إلى مجموعتين هما:

1- مواد فيزيائية

2- مواد كيميائية

(1) المواد الفيزيائية

المواد الفيزيائية هي مواد صلبة تشتمل على مكونات عضوية وغير عضوية فمثلا كل من الطحالب والبكتريا والفطريات والبذور وأجزاء النباتات هي أساس المكونات العضوية أما المكونات الغير العضوية فهي أساسا جزيئات تربة

(2) المواد الكيميائية

هي الأملاح الذائبة والتي تصبح عبارة عن بلوكات تعترض حركة المياه وتعتبر أيضا مصدر لغذاء البكتيريا

معدات التنقية

Filtering equipments

استخدام الفلاتر الشبكية هي الطريقة البسيطة والأقل تكلفة والأكثر كفاءة لتنقية المياه أما الفلاتر الرملية والتي تتكون من زلط ورمل بأحجام يتم اختيارها ثم توضع داخل خزان أسطواني لتنقي المركبات الثقيلة والمواد العضوية، على الرغم من أن الأجهزة الدوامية Vortex لاتزيل المواد العضوية فهي على كفاءة عالية لطرد كميات كبيرة من الرمل الدقيق أو كميات كبيرة من المركبات غير العضوية وذلك قبل مرورها خلال مصفاة للتنقية

Sand media filters الرملية

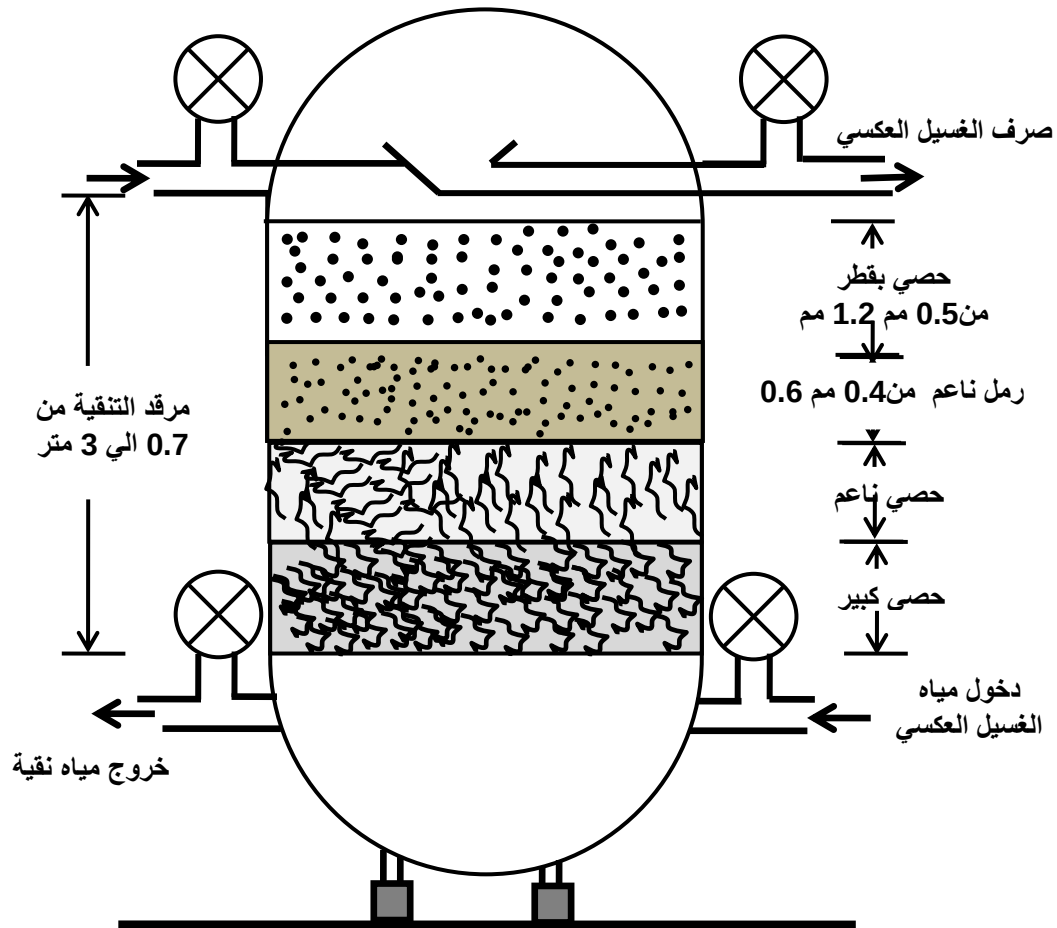
الفلاتر الرملية تتكون من زلط منتظم ورمل بأحجام معينة (يتم اختيارها) وتوضع داخل خزان اسطواني، فعندما يمر الماء خلال الخزان فان فلتر الزلط والرمل يخرج كميات ثقيلة من الرمل الناعم جدا والمواد العضوية ، الفلاتر الزلطية عادة يتم عملها ولهذا فانه يمكن غسلها أوتوماتيكيا حسب الحاجة، وعادة ينصح باستخدام فلتر شبكي بعد الفلتر الزلطى إلا إذا كان الفلتر الزلطى له مصفاة داخله وذلك لحجز أي جزيئات ممكن أن تهرب خلال عملية الغسيل العكسي فالفلاتر ذات الوسط الرملي غالبا أكثر كفاءة لحجز المواد العضوية وذلك لأنها تستطيع تجميع كميات كبيرة من هذه المواد قبل أن تصبح عملية الغسيل العكسي ضرورية والشكل رقم (5.2) يبين قطاعا في الفلتر الرملي ومكوناته والعوامل التي تؤثر على مواصفات وأداء الفلاتر الرملية نذكر منها : 1- جودة المياه

2- نوع وحجم الوسط الرملي

3- معدل التصريف

4- مقدار فاقد الضغط المسموح به

وعلى الرغم من أن الفلاتر الرملية أغلى من الفلاتر الشبكية فإن الفلاتر الرملية تستطيع حجز كميات كبيرة وذلك بعمل غسيل عكسي متكرر أقل من الفلاتر الشبكية وأيضاً مع مقدار أقل من فاقد الضغط وعادة ينصح باستخدام الفلاتر الرملية عندما يتطلب الفلتر الشبكي غسيل متكرر أو عندما تكون الجزيئات المطلوب حجزها أقل من 200 مش ويجب مراعاة أن فلاتر الوسط الرملي المستخدمة في معظم شبكات الري بالتنقيط يتم تصميمها بالأرقام كالآتي: (1) أرقام 8&11 هي جرانيت مطحون (2) أرقام 16, 20 & 30 هي رمل السيلكا



شكل (5.2) : مكونات الفلتر الرملي

خطوط الري الرئيسية والتحت رئيسية

Main and sub-main lines

خطوط التغذية الرئيسية والتحت رئيسية تحمل الماء من وحدة التحكم إلى المشعب أو مباشرة إلى الخطوط الفرعية والنظام الرئيسي يشتمل على مشعب متصل بالخطوط الفرعية وعادة يكون التحكم في الضغط أو نقط الضبط بأن تزود نقط الضبط في فتحات الدخول إلى المشعبات

أقطار وأطوال المواسير يجب اختيارها لأنها تعتبر عامل أساسي في حساب التكاليف الخاصة بالخطوط وأيضا حساب تكاليف كل من القدرة وتركيب المواسير وذلك لأن نقط التحكم في الضغط ومكانها وأيضا اختيار أقطار وأطوال المواسير الرئيسية والتحت رئيسية لا تتأثر بتغيير الضغط المسموح به لوحدة ري معينة أما سرعة السريان وصمامات الاختبار وصمامات التحكم في الضغط فيجب أن تؤخذ في الاعتبار كجزء من نظام الري وأيضا عمليات الغسيل والمواسير الخاصة بها يجب أن تدخل في الخط الرئيسي والتحت رئيسي لأي نظام ري

المشعبات

Manifolds

المشعب هو الوصلة بين الخط الرئيسي والخط الفرعي ويجب أن يكون على السطح ولكن غالبا يكون مدفونا في التربة وعادة تعتمد حدود فوافد الضغط داخل المشعب على طبوغرافية التربة وفاقد الضغط في الخطوط الفرعية والتغير في الضغط الكلى المسموح به للنقاطات التي تم اختيارها، وبمجرد معرفة هذه الحدود فإن هناك مجموعة من الحسابات القياسية لهيدروليكا الخطوط مع العديد من الفتحات سوف تستخدم في حالة الأراضي المسطحة (تقريبا أفقية ليس بها ميل كبير) حيث ان الاتصال من الخط التحت رئيسي أو الخط الرئيسي يكون في منتصف المشعب أما إذا كان هناك أي ميل مؤثر فانه بالنسبة للميل لأسفل downhill يمكن أن يتزن بتقليل أحجام المواسير أو بتحريك نقطة الاتصال التي يكون عندها الميل لأعلى uphill لزيادة عدد الخطوط الفرعية المستفادة من الميل لأسفل ، فاقد الضغط نتيجة الميل لأعلى يمكن اتزانه بتقليل عدد الخطوط الفرعية التي يكون عليها الميل لأعلى، وعلى هذا فان اتصال المشعب مع الخط الرئيسي هو النقطة التي يكون عندها ضغط التشغيل في الحقل ضغطا منتظما وهى أيضا النقطة التي يكون السريان عندها من الممكن التحكم فيه أوتوماتيكيا ، في الحقول المنحدرة ذات الميول العالية فان استخدام منظم ضغط واحد عند نقطة واحدة لا يمكنها أن تخدم أكثر من خط ري فرعى واحد وفى هذه الحالة

نستخدم أكثر من نقطة لتنظيم الضغط، ألا أنه من الممكن أن نقطة واحدة لتنظيم الضغط تخدم من 2 إلى 5 خطوط ري فرعية

الخطوط الفرعية

Lateral lines

الخطوط الفرعية في الري بالتنقيط هي الخطوط التي تتركب عليها النقاطات، الماء ينساب من المشعب إلى الخطوط الفرعية والتي غالبا تصنع من مواسير بلاستيكية بأقطار تتراوح من 3/8 بوصة إلى 1 بوصة ، الخطوط الفرعية تزود بنقط الخروج وهي النقاطات كمية المياه المطلوبة لكي تروى المحصول النامي وأحيانا يكون مطلوب خطين فرعيين لكل خط أشجار وهناك طريقة أخرى للحصول على نقط خروج أكثر وهي استخدام خط فرعي عبارة عن زجراج ويستخدم حول الأشجار أو بينها، هذا بالإضافة إلى أن هناك طريقة أخرى للحصول على عدد كبير من فتحات الخروج وهي استخدام خط فرعي يسمى اسباجتى وذلك للتوزيع الجيد للمياه

النقاطات

Emitters

في الري بالتنقيط السطحي أو الري بالتنقيط التحت سطحي أو الري الفقاعي تستخدم نقاطات لتشتيت ضغط وتصرف المياه فالنقاط الواحد يعطى سريان صغير منتظم من المياه عند تصرف ثابت والذي لم يتأثر مغنويا مع الاختلافات الرئيسية لضغط التشغيل ، النقطة التي على سطح الأرض أو تحت سطح الأرض والذي منها ينساب الماء من النقاطات تسمى نقطة البث **point of Emission** هناك أنواع كثيرة ومختلفة من النقاطات تم تصنيعها بمفهوم أنها غير مكلفة وغير قابلة للانسداد وتعطى توزيع منتظم للمياه، من بعض هذه التصميمات المختلفة للنقاطات نذكر منها مايلي :

1- النقاط قصير المسار

2-النقاط طويل المسار

3- النقاط ذو الفتحة القصيرة

4- النقاطات منظمة الضغط

5- النقاطات ذاتية التنظيف

6- الأنابيب المثقبة الفردية والزوجية

بالإضافة إلى نقاطات الضباب والرشاشات الصغيرة والتي تستخدم في الري بالرش

التصميمات المختلفة للنقاطات

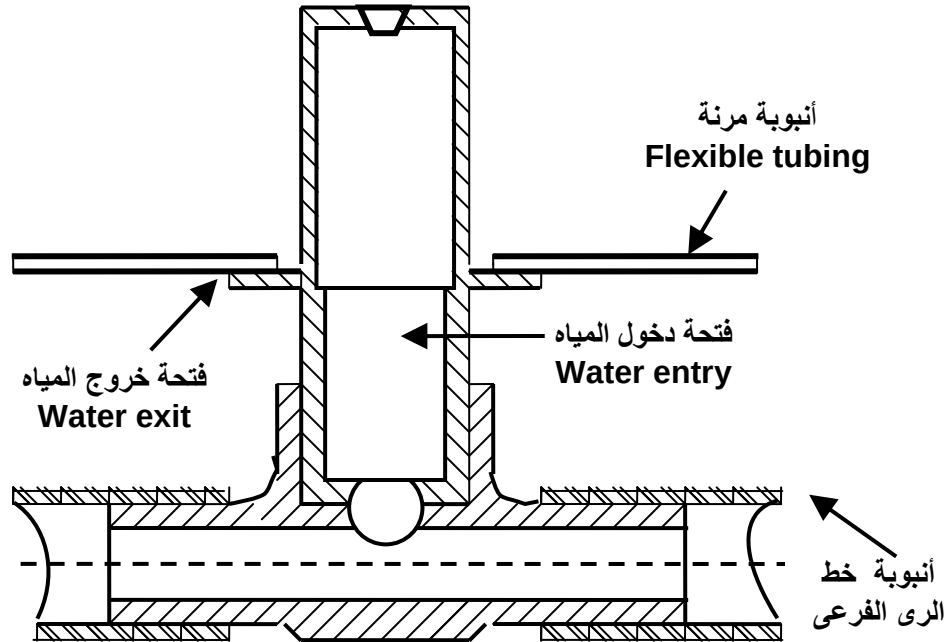
تقسم تصميمات النقاطات حسب نوع السريان كالآتي:

تقسيم حسب نوع السريان

عادة يتم تشغيل النقاطات لنموذج تشغيل معين وحيث أن الانسداد هو المشكل الرئيسي مع النقاطات فإن مصنعين النقاطات قرروا عمل نموذج لواحد من ثلاث نماذج أساسيه فى التشغيل للسماح بالتنظيف والتخلص من المواد الغريبه فبعض المصنعين كانت لهم محاولات لجعل معدل السريات للنقاط أقل حساسية للتغير فى الضغط وذلك عن طريق استخدام عدد متوالى من الفتحات وتقسم النقاطات حسب نوع السريان كالآتى:

نقاطات السريان المستقر Laminar (long path) flow emitters

النقاطات طويلة المسار هى الصورة البسيطة لأداء نظام الري بالتنقيط ولكنها تعتبر أكثر النقاطات صعوبة للاستخدام فى نظام الري بالتنقيط النقاطات طويلة المسار اما أن تكون عبارة عن أنبوية دقيقة أو تكون نقاطات حلزونية ذات مسار طويل والشكل رقم (5.3) يبين نقاط طويل المسار متعدد الفتحات



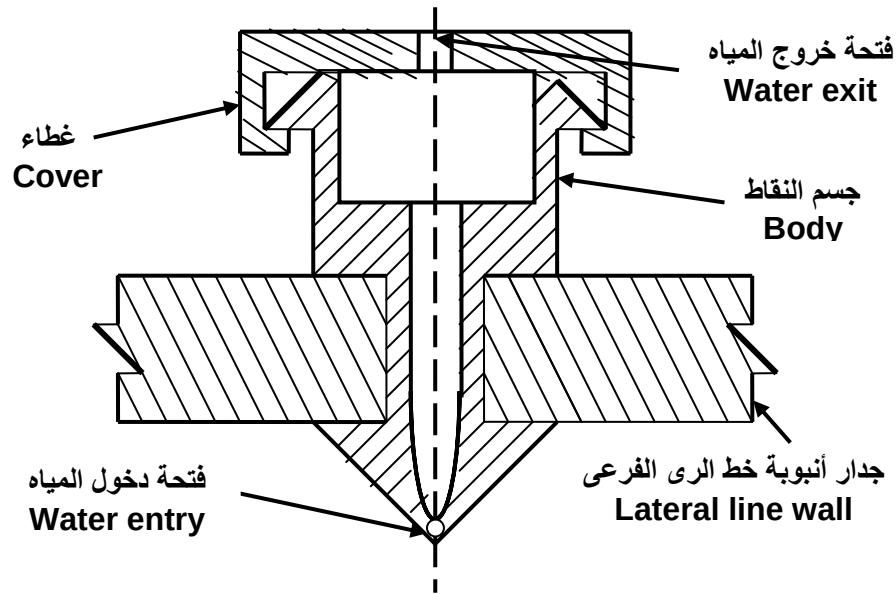
شكل (5.3) : نقاط طويل المسار متعدد فتحات الخروج
Multi exit long path emitter

نقاطات السريان الأضطرابي Turbulent flow emitters

يوجد نوعين رئيسيين لنقاطات السريان الأضطرابي أحدهما تطوير للنقاطات طويلة المسار بإضافة مسار قصير للسريان وهذا النقاط غالبا يسمى نقاط المتاهة وهو يحافظ على السريان المضطرب نتيجة التغير في اتجاه السريان أما النوع الثاني من نقاطات السريان المضطرب فهو نوع قصير السمار مع اضافة قطعة مرنة والتي تقوم بدورها بتقليل مسار السريان عند زيادة الضغط

نقاطات الفتحة Orifice emitters

هذه النقاطات من اكثر النقاطات شيوعا سواء كانت عبارة عن فتحة واحدة أو نقاطات متعددة الفتحات في صورة متتالية فالنقاطات المرنة متعددة الفتحات لها ميزة هامة وهي أنها تستطيع القيام بالتنظيف الذاتي عندما تسد احدى الفتحات ولكن لها عيب خطير وهو أن قيمة معامل التصريف عالى وذلك لأن الفتحة تتمدد وتتسع عند زيادة الضغط والشكل (5.4) يوضح تركيب ومواصفات القنات ذو فتحة خروج واحدة



شكل (5.4) : نقاط ذو فتحة خروج فردية

Single – exit orifice type emitter

هيدروليكا النقاطات

Emitter hydraulics

أس التصريف Discharge exponent

قيمة أس التصريف للنقاط (x) تصف العلاقة بين التصريف والضغط للنقاط فالتصريف (q) لمعظم النقاطات يمكن حسابه من المعادله الآتية :

$$q = K_d (h)^x \text{ -----(5.1)}$$

حيث:

K_d = ثابت التناسب (معامل التصريف) والذي يصف كل نقاط ،

h = ضاغط التشغيل على النقاط (رطل / بوصة مربعه)

قيمة أس التصريف للنقاط (x) لتصرفين عند ضاغطين تشغيل يمكن ايجادها من المعادلة الآتية:

$$X = \frac{\log\left(\frac{q_1}{q_2}\right)}{\log\left(\frac{h_1}{h_2}\right)}$$

حيث:

q_1 & q_2 = تصرفات النقاط (جالون/ ساعه)

h_1 & h_2 = ضاغط التشغيل المقابل لكل من q_1 & q_2 على الترتيب (رطل / بوصة مربعه)

قيمة x لتصرفين عند ضاغطين تشغيل يمكن ايجادها بيانيا بقياس ميل الخط الواصل بين التصرفين وقيم

ضاغط التشغيل المقابلة لهما والذي يتم رسمه على ورقة لوغاريتميه log-log paper

الحساسيه للانسداد Sensitivity to clogging

لمعدلات التصريف المنخفضة فى الري بالتنقيط نجد أن قناة السريان داخل النقاط يجب أن يكون طولها فى حدود قيمة تتراوح من 0.01 الى 0.10 بوصة (من 0.25 مم الى 2.54 مم) وهذه المسارات الصغيره تجعل كل النقاطات قابله للانسداد وتحتاج الى تنقيه فائقه العناية لكل أنواع مياه الري ومعروف أن التنقيه التى تؤدى الى التخلص من الجزيئات التى أحجامها أصغر بمعدل 10 مرات أو أكثر من مسار النقاط تكون

هى التنقيه المثاليه التى يوصى بها، أيضا بعض النقاطات من النوع ذاتى الغسيل يحتاج الى تنقيه أقل النقاطات طويلة المسار والتى لها أكبر طرق عبور للمياه عند معدل تصرف معين ربما تحتاج الى تنقيه حتى للجزيئات الأصغر لمنع الانسداد وهناك خاصيتين تعتبران مؤشرا لحساسية الانسداد هما حجم مسار السريان وسرعة المياه فى مسار النقاط

ويمكن تقسيم حساسية النقاط للانسداد عن طريق أقل الأبعاد اللازمه لمسار السريان كالآتى:

- 1-حساسية مرتفعه وذلك لأدنى بعد لمسار السريان يكون أقل من 0.023 بوصة (0.58 مم)
- 2-حساسية متوسطه وذلك لأدنى بعد لمسار السريان يتراوح من 0.028 بوصة الى 0.06 بوصة (من 0.71 الى 1.52مم)

3-غير حساس نسبيا وذلك لأدنى بعد لمسار السريان يكون أكبر من 0.06 بوصة (1.52مم)
سرعات السريان التى فى مدى يتراوح من 14 الى 20 قدم / ثانية خلال مسار النقاط تقلل الانسداد فتصرفات النقاط عادة تكون معدلاتها عند درجة حرارة 68 درجة فهرنهايت وبضغط يتراوح بين 15 & 30 رطل/بوصة مربعة ، الخط ذو مصدر المياه الأنبوبى عادة يكون فى معدل ضغط اقل من 15 رطل/بوصة والنقاطات ذات الفتحة والتى يكون لها قطر للفتحه يتراوح من 0.008 بوصة الى 0.024 بوصة ويعطى معدلات تصرف تتراوح من 0.05 جالون / ساعه الى 2.5 جالون/ ساعه هذه النقاطات يحدث لها انسداد بسهولة

النقاطات طويلة المسار والتى يكون لها مقطع يتراوح من 0.02 بوصة الى 0.055 بوصة ويعطى معدلات تصرف تتراوح من 0.05 جالون/ ساعه الى 2.0 جالون/ ساعه لا يحدث لها انسداد سريع عند زيادة سرعة السريان

بعض النقاطات لها خاصية الغسيل الذاتى لتقليل حساسية الانسداد ، فإذا كانت منظومة التحكم فى عملية الغسيل تعتمد على قانون الجاذبية فيجب ان يحفظ فى الوضع الصحيح فى الحقل 0النقاطات التى لها خاصية الغسيل يكون لها متوالية من الفتحات موجودة فى مادة لها خاصية الرجوع الى الوضع الأصلى لكى يختفى الضغط تدريجيا حيث أنه عندما يتم انسداد النقاط فان ضغط الخط ينشأ خلف الجزيئات ويجبرالفتحة على أن تتمدد وتسمح للجزيئات بالمرور خلالها ، الخبرات الحديثة مع الخط ذو مصدر المياه الأنبوبى أوضحت أن الانسداد يمكن أن يقلل معنويا عن طريق الغسيل المنتظم لخط الري الفرعى وذلك باستخدام صمامات الغسيل الأوتوماتيكية أو عن طريق توصيل صمامات لمصدر الضغط المنفصل وبالتالي فان نهايات خطوط الري الفرعية يمكن غسلها بواسطة تحويل صمام واحد من تلك الصمامات

حتى فى حالة استخدام مياه ذات جودة عالية فان الغسيل يعطى عامل أمان اضافى عند تشغيل النظام ، هذه الممارسة يجب أن يؤخذ فى الاعتبار لخطوط الري الفرعية خاصة فى حالة عدم اختيار نقاط لها خاصية الغسيل الذاتى فقد أصبح واضحا أن الطريق السهل لمعرفة حساسية النقاط للأنسداد هو أن نعتبر توصيات المصنع والخاصة بالتنقية ، فكلما زادت الحساسية زادت دقة عملية التنقية ، وبناء على درجة الخبرة عند دراسة الحساسية للأنسداد لمختلف النقاطات يمكن اعتبارها مؤشر جيد لمتطلبات التنقية

تغيرات التصنيع Manufacturing variations

من المستحيل أن يتم انتاج نقاطين متماثلين تماما والفروق الصغيره بين النقاطات ينتج عنها تغيرات معنويه فى التصرف ، فالتغيرات فى حجم المسار وشكل النقاط وتشطيبات السطح تكون صغيره كقيم مطلقه ولكنها تمثل نسبة منويه كبيره نسبيا فى تغيرات التصرف

معامل التغير للنقاط نتيجة التصنيع (CV) يستخدم لقياس التغير فى التصرفات لعينه من نقاط جديده فقيمة معامل التغير (CV) نتيجة التصنيع يجب أن نحصل عليها وأن تكون متاحه من قبل الجبهه التى تقوم بتصنيع النقاطات أو أنه يجب أن يتم تقديرها من خلال تصرفات مقاسه لعينه من النقاطات تعادل 50 نقاط على الأقل تعمل على ضاغط تشغيل معروف ومرجعى

قيمة معامل التغير (CV) نتيجة التصنيع يمكن حسابها من المعادله الآتية:

$$CV = \frac{S}{q^-} \text{ --- (5.2)}$$

$$CV = \frac{\sqrt{q_1^2 + q_2^2 + q_3^2 + \dots + q_n^2 - (nq^-)^2}}{q^- \times \sqrt{n-1}} \text{ --- (5.3)}$$

حيث:

CV = معامل التغير للنقاط نتيجة التصنيع

$q_1, q_2, q_3, \dots, q_n$ = قيم معدل التصرف لكل نقاط من نقاطات العينه

n = عدد النقاطات فى العينه

q^- = متوسط معدل التصرف لنقاطات العينه

S = الانحراف القياسى لمعدل التصرف لنقاطات العينه

معامل التغير نتيجة التصنيع (CV) هو خاصيه مفيده جدا لأن لها معنويه طبيعیه حيث ان معدلات التصرف

لنقاطات عند ضغط معين تتوزع توزيعاً طبيعياً ومعنوية معامل التغير نتيجة التصنيع (CV) يمكن اشتقاقها من منحني التوزيع الطبيعي والذي فيه:

1- كل معدلات التصرف تقع بصفه أساسيه عند $q(1 \pm 3CV)$

2- حوالي 95% من معدلات التصرف تقع عند $q(1 \pm 2CV)$

3- متوسط أقل من 25% من معدلات التصرف يساوي $q(1 - 27CV)$

4- حوالي 68% من معدلات التصرف تقع عند $q(1 \pm CV)$

ولهذا فانه لنقاط معين له $CV=0.06$ (والتي هي قيمه متوسطه) وله $q=4.0$ لتر/ ساعه أي له $q=1.0$ gallon/h) فان 95% من معدلات التصرف يمكن ان نتوقع أنها تقع فى مدى 0.88gallon/h الى 1.12gallon/h وأن متوسط التصرف لأقل من 25% سوف يكون حوالى 0.92gallon/h ومن الممكن تقسيم معامل التغير نتيجة التصنيع كما هو موضح بالجدول الاتي والخاص بالتقسيمات المختلفة لمعامل التغير نتيجة التصنيع

أولاً : للنقاطات ونقاطات الرش الدقيق	
الدرجة	معامل التغير للنقاط نتيجة التصنيع (CV)
ممتاز excellent	$CV < 0.05$
متوسط average	$0.05 < CV < 0.07$
فقير poor	$0.11 < CV < 0.15$
غير مقبول unacceptable	$0.15 < CV$
ثانياً : للأنابيب الخطيه	
الدرجة	معامل التغير للنقاط نتيجة التصنيع (CV)
جيد good	$CV < 0.10$
متوسط average	$0.10 < CV < 0.20$
فقير لعدم القبول poor to unacceptable	$CV < 0.20$

*بالنسبة للأنابيب الخطيه نجد أنه من الصعب أن نحافظ على كل من التغير والسعر المنخفض حيث أن فتحات الري التي على الأنابيب تكون عادة على مسافات قريبه من بعضها ، بالإضافة الى أن انتاجية المحصول تكون حساسه نسبيا للتغيرات المتوسطه فى حالة اضافة مياه الري على مسافات ضيقه

معامل الاختلاف نتيجة التصنيع لنظام الري

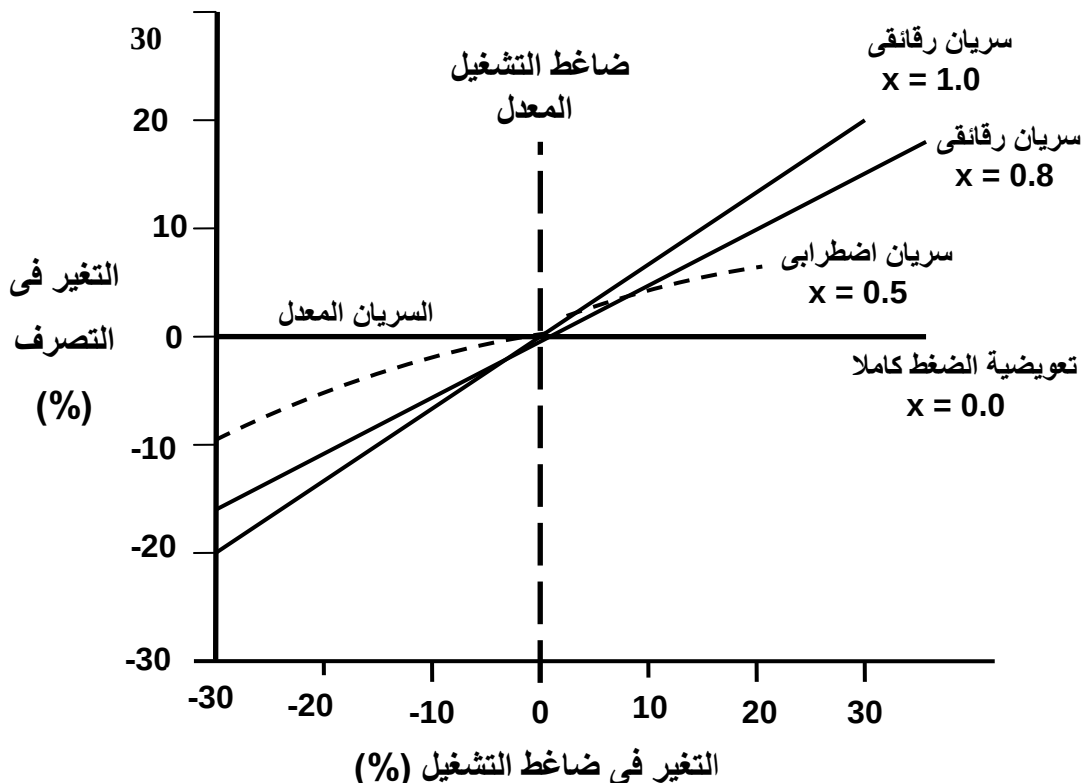
System coefficient of manufacturing variation

معامل الاختلاف نتيجة التصنيع لنظام الري (V_s) يعتبر مفهوم مفيد جدا لأن أكثر من نقاط أونقطة بث سوف تستخدم للنبات الواحد ، في مثل هذه الحالة فإن معدل السريان لكل نقاط حول النبات يشارك جزئيا مع نقاط أخرى وأحد النقاطات ربما يكون له معدل سريان مرتفع والآخر من المحتمل أن يكون له معدل سريان منخفض لذلك ففي المتوسط فإن التغير في الحجم الكلى للمياه الخارجة الى كل نبات يكون أقل من المتوقع عند اعتبار معامل التغير نتيجة التصنيع لنظام الري (V_s) بمفرده، معامل التغير نتيجة التصنيع لنظام الري

$$V_s = \frac{CV}{\sqrt{e^l}} \quad (5.4) \quad \text{حيث: يمكن حسابه من المعادله الآتية:}$$

حيث: CV = معامل التغير نتيجة التصنيع للنقاط

e^l = أقل عدد من النقاطات للنبات الواحد أو تساوى واحد صحيح اذا كان نقاط واحد يستخدم فى رى أكثر من نبات أنظمة الري ذات خطوط التغذية ربما يكون تصميمها بحيث أن يتم رى النبات الواحد بفتحة خروج



شكل (5.5): تغيرات التصرف الناتجة عن تغيرات الضغط لنقاطات بمختلف قيم أس التصرف

واحدة فقط ، الا أنه بسبب المسافات الضيقة بين فتحات الخروج فان كل نبات ربما يستقبل مياهه من فتحتين خروج وفي حالة استخدام نقاط متعددة فتحات الخروج ذات أقطار صغيره موزعه على الأنبويه كما هو موضح بالشكل رقم (6.5)

فان القيمة الصحيحه للمقدار e^1 تعتمد على التصميم الفردى للنقاط اذا تم خدمة العديد من فتحات الخروج بواسطة نقطة اتصال واحدة فان $e^1 = 1$ فاذا كان هناك فقد فى الضغط فى المسار لفتحة الخروج فان النقاط فى هذه الحالة يكون متعدد النقاطات فى أنبوية فرديه وتكون e^1 مساوية لعدد فتحات الخروج ،ويجب ملاحظة أن (CV) هى خاصية للنقاط بمفرده بينما (V_s) هى خاصية لنظام الري بالتنقيط ككل الرشاشات الدقيقة يجب أن تعطى عمق مياه رى منتظم نسبيا للسطح المبلل من التربة وعلى ذلك فهناك بعض التغيرات بين النقاطات فى قيمة عمق الماء المضاف ويمكن اعتبارها مقبولة ولكن الفروق فى توزيع الرطوبة فى التربة لا تعتبر مقبولة بدرجة كبيرة عندما يتغير العمق المضاف بأكثر من 2:1 بين النقط التى على مسافة 3 قدم من بعضها

العلاقة بين التصريف والضغط

Relation of pressure to discharge

العلاقة بين التغيرات فى ضاغط التشغيل والتصريف هى أهم خاصيه للنقاطات والموضح بالشكل رقم (6.5) يبين هذه العلاقة لانواع مختلفه من النقاطات فمن المعروف ان أس التصريف (x) للنقاط يعبر عن انسيابية منحنى التصريف والضغط النقاطات تعويضية الضغط Compensating emitters لها قيمه منخفضه للأس (x) الا انه عندما يكون لديها بعض الأجزاء الطبيعيه التى تستجيب للضغط فان أدائها يتطلب اعتبارات ذات عنايه

النقاطات التعويضية عادة يكون لها معامل تغير نتيجة التصنيع عالى وربما يتاثر ادائها بدرجة الحراره أو لضعف مادة التصنيع او كلاهما معا تصميم نظام رى على درجه عاليه من الانتظاميه يصطدم بحساسيه النقاط المتوسط للضغط ومن المعروف أن النقاطات التعويضية تقوم بعمل حل سريع وعاجل لهذه المشكله ومن الممكن وضع نقاطات ذات أحجام مختلفه على طول خط الري الفرعى لكى تقابل التغيرات فى الضغط الناتجه عن التغيرات فى الميل (المناسيب) Changes in elevations طول خط الري الفرعى (حتى فى الحقول ذات الاستواء) يجب ان نحافظ عليه قصيرا لتجنب الفروق المرتفعه

أداء النقاط Emitter Performance

الجدول الآتي يمثل بيانات بنتائج اختبار عدد من النقاطات وهذه الاختبارات تم إجراؤها بمياه نظيفة عند درجة الحرارة القياسية (68) درجة فهرنهايتية وكانت على نقاطات جديدة ويمكن تلخيص نتائج هذه الاختبارات كالآتي :

- 1- أس التصرف للنقاطات تحت الاختبار تراوح من 0.11 الى 1.00 ، والنقاطات التي لها قيم لأس التصرف أقل من 0.5 ربما تتحول الى نقاطات من النوع الضغط التعويضي Pressure compensating مع ملاحظة أن النقاطات تعويضية الضغط تختلف درجات المحافظة فيما بينها
- 2- قياس معاملات الاختلاف نتيجة التصنيع أوضح انها تتراوح من 0.02 الى 0.40 ومعظم النقاطات أظهرت أن معامل التغير نتيجة التصنيع كان في حدود 0.06
- 3- نسبة درجة الحرارة الى التصرف أوضحت وجود مدى واسع من حساسية التصرف للتغير في درجة حرارة الماء ، حيث وجد أن عند درجة حرارة معينة لبعض النقاطات فانها تعطي تصرف أقل بنسبة 21% عن التصرف الطبيعي وأن العديد من النقاطات تكون غير حساسة نسبيا لدرجة حرارة الماء وبصفة عامة ومن نتائج هذا الاختبار يكون المطلوب عناية فائقة ، فالنقاطات التي من نفس التصميم ربما يكون بينها فروق كبيرة في مواصفات الأداء وذلك يعتمد على المواد المستخدمة في تصنيعها ودرجة العناية المتبعة أثناء تصنيعها والجدول يزودنا بمؤشر جيد للمواصفات المحتملة للأنواع المختلفة من النقاطات مواصفات النقاطات الناتجة عن الاختبار¹

نوع جهاز البث (النقاط) ²	أس التصريف X^3	معامل التغير نتيجة التصنيع CV^4	نسبة التصريف لدرجة الحرارة ⁵ (TDR)		أدنى أبعاد لمسار السريان (MFPD) ⁶ (بوصة)
			113 درجة فهرنهايتية	149 درجة فهرنهايتية	
فورتكس	0.42	0.07	0.92	0.88	0.024
الفتحة	0.7	0.05	1.04	1.07	----
متعدد الفتحات	0.7	0.07	1.15	1.07	-----
نقاط كرة	0.5	0.27	0.83	1.21	(0.012)
ثقب مستطيل Slotted	0.49	(0.25)	0.49	0.79	(0.012)
منظم الضغط كروي	0.15	0.35	0.85	0.81	0.012
منظم الضغط ذو ثقب مستطيل	0.25	0.09	0.90	0.89	(0.012)
فتحة مغطاة	0.56	(0.05)	(1.03)	1.05	0.04
رشاشات دقيقة	0.53	(0.05)	(1.03)	(1.05)	0.06
نقاط طويل المسار أنبوبية صغيرة	0.8: 0.7	0.05	1.08	1.13	0.039
		0.05	1.16	1.22	0.039
مسار حلزوني	0.65:0.75	0.06	1.19 (1.10)	1.18 (1.15)	0.031
		0.02			0.028
طويل المسار تعويضي لضغط	0.2: 0.4	0.05	1.19	1.33	(0.030)
		0.06	1.11	1.24	(0.030)
نقاط مموج Tortuous	0.50	(0.08)	1.40	1.70	0.031
		0.02	1.08	1.14	(0.039)
قصير المسار مجوف	0.33	0.02	1.00	1.00	0.012
قصير المسار بقرص	0.11	0.10	1.06	1.08	0.012
أنبوبي المصدر (أنبوبية مسامية)	1.0	0.40	2.70	3.80	-----

¹ البيانات الناتجة من الاختبار عند درجة حرارة قياسية هي 68 درجة فهرنهايت والأرقام الموجودة بين الأقواس أرقام مقدرة

² البيانات المزدوجة تبين أنها أجهزة مختلفة تدرج تحت نفس نوع النقاط العام

³ أس التصريف للنقاط من معادلة أس التصريف

⁴ معامل التغير نتيجة التصنيع للنقاط من معادلة معامل الختلاف

⁵ نسبة التصريف إلى درجة الحرارة وهي نسبة التصريف عند درجة حرارة أعلى من 68 درجة فهرنهايت إلى 68 درجة فهرنهايت

⁶ أدنى أبعاد لمسار السريان

معادلات التصريف للنقاطات

أولاً: النقاطات طويلة المسار

معظم فاقد الضغط في النقاطات طويلة المسار الملساء والموضحة بالشكل يحدث في مقطع المسار الطويل للسريان حيث يكون السريان عند هذا القطاع من النوع السريان المستقر (الرقائقي) ومعروف ان النقاطات ذات السريان المستقر تكون ذات حساسية عالية لفروق الضغط التي تحدث في نظام الري بالتنقيط طول المسار المطلوب لفاقد الضغط الحادث وبمعلومية معدل التصريف لمدي السريان المستقر للنقاطات طويلة المسار ذات القطاع الدائري من الممكن حساباً من المعادلة الآتية (الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):

$$L_c = \frac{\pi \times h \times g \times d^4}{98.6q \times v}$$

حيث L_c := طول مسار السريان داخل النقاط (ft)

h = ضاغط التشغيل للنقاط (ft)

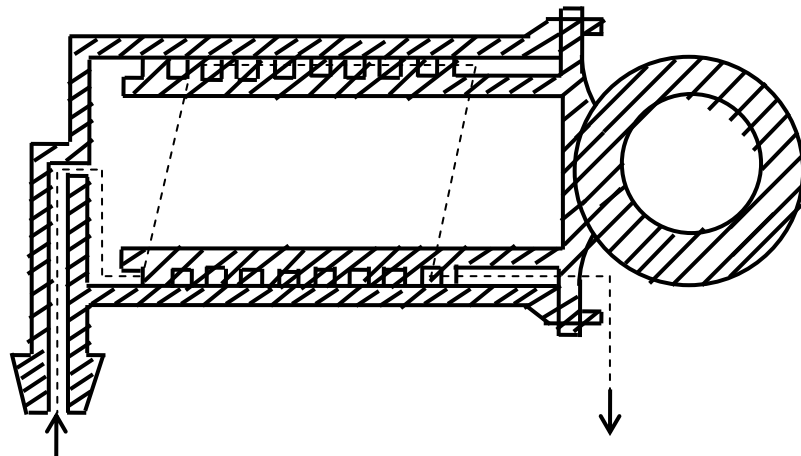
g = عجلة الجاذبية الأرضية (32.2 ft/sec^2)

d = قطر مقطع السريان (inch)

q = تصريف النقاط (gallon/hour)

v = اللزوجة الكينماتكية للماء (ft^2/sec)

التأثيرات الحلزونية للسريان عند الدخول بالإضافة الي عدم انتظامية مسار السريان في النقاطات طويلة المسار تخلق حركة دوامية وفي هذه حالة فان المعادلة السابقة لا تكون صحيحة في هذه الحالة وعلي ذلك نعتبر أن النقاط أصبح نقاط قصير المسار ويجب تقيمه علي هذا الأساس



قطاع في النقاط طويل المسار والذي يمكن فتحة بسهولة للتنظيف

ثانياً: النقاطات قصيرة المسار

النقاطات قصيرة المسار يكون لها مسارات سريان طويلة نسبياً وفقد الضغط يكون بسبب مجموعة من العوامل هي الاحتكاك بجدار النقاط والحناءات الحادة والأختناقات والتوسعات بعض النقاطات قصيرة المسار تظهر ممثلة للنقاطات طويلة المسار التقليدية إلا أن قناة السريان داخل تلك النقاطات تكون قصيرة ويكون مقطعها أطول عند نفس معدل التصريف (q) وحيث أن نظام السريان هو سريان كامل الاضطراب فإن (q) تتغير كثيراً وتقترب مع الجذر التربيعي لضغط التشغيل (h) وليس مع قيمة (h) فقط وبصفة عامة النقاطات قصيرة المسار تسلك نفس سلوك نقاطات الفتحة لأن مواصفات فواقد الدخول للسريان تماثل ما يحدث في الأنبوبة قصيرة المقطع إلا أن معظم النقاطات قصيرة المسار تعتبر نقاطات تعويضية الضغط

ثالثاً: نقاطات الفتحة

السريان في نقاطات الفتحة هو سريان مضطرب اضطراباً كاملاً والعديد من نقاطات الري بالتنقيط ونقاطات الرش الدقيق والنقاطات فردية الغرفة وانباب الدقية ذاتية مصدر المياه تقسم علي أنها نقاطات فتحة في هذه النقاطات ذات فتحة صغيرة القطر أو سلسلة من الفتحات حيث أن معظم فواقد الضغط يكون له دور كبير ومعدل التصريف لنقاطات الفتحة (q) من الممكن حسابه من المعادلة الآتية (الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):

$$q = 187a \times c_q \sqrt{2gh}$$

حيث: a = مساحة مقطع السريان (inch²)

c_q = معامل يعتمد علي مواصفات فوهه النقاط وقيمته تتراوح من 0.6 الي 1.0

h = ضاغط التشغيل للنقاط (ft)

g = عجلة الجاذبية الأرضية (32.2ft/sec²)

رابعاً: نقاط مزدوجة الغرفة

معظم فاقد الضغط يحدث في الفتحة الداخلية في النقاط مزدوجة الغرفة كبير ومعدل التصريف في هذه النقاط (q) من الممكن حسابة من المعادلة الآتية (الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):

$$q = 187a \times c_q \sqrt{2g(h - h^1)}$$

حيث: a = مساحة مقطع السريان (inch²)

h = ضاغط التشغيل للنقاط (ft)

g = عجلة الجاذبية الأرضية (32.2ft/sec²)

h¹ = ضاغط التشغيل في الغرفة الثانوية (ft)

من الطبيعي ان تكونا الغرفتين الرئيسية والثانوية لهما نفس القطر وأن هناك ستة فتحات داخل الغرفة الثانوية لكل فتحة موجودة في الغرفة الرئيسية وعلي ذلك فحساب قيمة (h¹) نحصل عليه من المعادلة الآتية (الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):

$$h^1 = \frac{h}{1 + m^2}$$

حيث: m = عدد الفتحات في الغرفة الثانوية لكل فتحة موجودة في الغرفة الرئيسية

خامساً: نقاط ذو الفتحة من النوع الدوامي

هذه النقاط مثلها مثل نقاط الرش الدقيق لها فتحة تحتوي علي خلية دائرية والتي تسبب السريان الدوامي، دخول الماء يكون مماساً للحائط الداخلي مسبباً دوران الماء بسرعة كبيرة وينتج عن ذلك دوامات

في مركز الخلية وبالتالي فإن كلا من مقاومة السريان وفاقذ الضغط تكون قيمتهما اكبر في النقاطات الدوامية عن النقاطات بسيطة الفتحة والتي لها نفس القطر
النقاطات الدوامية من الممكن عملها لتعطي معدل تصرف (q) يمكن حسابة من المعادلة الآتية(الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):

$$q = 187a \times c_q \sqrt{2g} \times (h^{0.4})$$

حيث: a = مساحة مقطع السريان (inch²)

c_q = معامل يعتمد علي مواصفات فوهه النقاط وقيمهته حوالي 0.4

h = ضاغط التشغيل للنقاط (ft)

g = عجلة الجاذبية الأرضية (32.2ft/sec²)

قيمة c_q والتي هي حوالي 0.4 تعطي معدل تصرف يساوي حوالي ثلث السريان لنقاطات الفتحة البسيطة والتي لها نفس القطر ولهذا فعند نفس معدل التصرف ونفس ضاغط التشغيل نجد ان قطر الدخول للنقاطات الدوامية يمكن ان يكون مساوي $\sqrt{3}$ أو 1.73 مرة أكبر من النقاطات بسيطة الفتحة

سادسا :النقاطات التعويضية

النقاطات تعويضية الضغط يتم عملها بهدف الحصول علي معدل تصرف ثابت خلال مدي واسع من ضغوط التشغيل ، كل من النقاطات طويلة المسار والنقاطات قصيرة المسار ونقاطات الفنحة تعويضية الضغط متاحة مشكلة النقاطات تعويضية الضغط ان المادة المصنوعة منها ربما تتلف خلال فترة محددة من الزمن وبالتدريج يتناقص معدل التصرف حتي عند ما نحفظ بثبات ضغط التشغيل معدل تصرف النقاط (q) يمكن حسابة من المعادلة الآتية والتي تصلح لنقاطات الفتحة والنقاطات تعويضية الضغط ذات النبوبة القصيرة (الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):

$$q = 187a \times c_q \sqrt{2g} \times (h^x)$$

حيث: a = مساحة مقطع السريان (inch²)

c_q = معامل يعتمد علي مواصفات النقاط

h = ضاغط التشغيل للنقاط (ft)

g = عجلة الجاذبية الأرضية (32.2ft/sec^2)

x = اس التصرف وقيمته تتغير من 0.5 الي 0.0 تبعا لمواصفات مقطع السريان وتبعاً للمادة المستخدم في

تصنيع النقاط

سابعاً: النقاطات ذاتية التنظيف

يوجد نوعان من النقاطات ذاتية التنظيف الأول نقاطات ذاتية التنظيف (فتح وغلق) والثاني النقاطات ذاتية التنظيف المستمر ، بالنسبة للنوع الأول يتم التنظيف فقط للحظات قليلة في كل مرة يكون فيها نظام الري بالتنقيط قد بدأ في التشغيل ثم يغلق بعد ذلك أما النقاطات ذات التنظيف المستمر والموضحة بالشكل التالي يتم تصنيعها وعندئذ يمكنها اخراج الجزيئات الكبيرة نسبياً أثناء عملية التشغيل باستخدام سلسلة من الفتحات المرنة ذات قطر كبير نسبياً لتخفيض الضغط وفي هذه النقاطات مستمرة التنظيف تكون الفتحة ذات حساسية للتغيرات الحادثة في الضغط وتكون مادة المادة ذات حساسية لدرجة الحرارة

وللنقاطات ذات الفتحات المرنة والتي تميل للتمدد تحت تأثير الضغط يمكن حساب معدل تصرف النقاط (q)

من المعادلة الآتية (الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):

$$q = 187a \times c_q \sqrt{2g} \times \left(\frac{h}{m}\right)^{0.7}$$

حيث: a = مساحة مقطع السريان (inch^2)

c_q = معامل يعتمد علي مواصفات النقاط

h = ضاغط التشغيل للنقاط (ft)

g = عجلة الجاذبية الأرضية (32.2ft/sec^2)

m = عدد الفتحات في سلسلة النقاط

النقاطات مستمرة التنظيف التي لها فتحات صلبة يتم حساب معدل تصرف النقاط (q) من المعادلة الآتية

$$q = 187a \times c_q \sqrt{\frac{2gh}{m}} \quad \text{(الوحدات المستخدمة هي الوحدات الأنجليزية):}$$

التحكم فى السريان ومنظمات الضغط

Flow controls and pressure regulators

لأن الري بالتنقيط يستخدم للحصول على كفاءات رى عالية ، فان أجهزة التحكم فى كل من السريان والضغط تعتبر جزء متكامل من نظام الري بالتنقيط فكل من السريان والضغط يجب أن يتم التحكم فيهما أثناء دورة كل رية من الريات بمعنى التحكم فى كمية المياه المضافة وتوزيعها اما عن طريق التحكم اليدوى للضغط من خلال صمامات الغلق والفتح أو من خلال التحكم الأوتوماتيكي الكلى والجزئى ، وكل طريقة من طرق التحكم تتطلب اجراء عملية دوريه والجدول رقم (5.3) يبين مواصفات الطرق المختلفه للتحكم فى نظام الري بالتنقيط

جدول (5.3) : الطرق المختلفه للتحكم فى نظام الري بالتنقيط ومواصفات كل منها

طريقة دورة التحكم	بداية دورة الري	اساس عمل صمام الغلق	أسلوب فتح الصمام التالى	الأمر المعطى لصمام التشغيل	لتغيير عمق الري	لتغيير أمر التشغيل
صمام يدوى	فتح يدوى	الزمن	يدوى	بدون قيود	تغيير الزمن أو الضغط	بدون حدود
صمام حجمى	فتح يدوى	كمية المياه	يدوى	بدون قيود	صمام ضبط يدوى	بدون حدود
تشغيل متتالى مع صمام حجمى	فتح يدوى	كمية المياه	تحكم هيدروليكي	ربط المساحات من المساحة المنخفضة الى العالية	صمام ضبط يدوى	ممكن فقط بواسطة اعادة وضع خطوط التحكم
أوتوماتيكي كامل بالوقت أو الحجم	أوتوماتيكي	الزمن أو الحجم	خطوط تحكم هيدروليكية أو كهربية	بدون قيود	ضبط الزمن أو الحجم	اعادة التثبيت على لوحة التحكم
أوتوماتيكي كامل بواسطة المحتوى الرطوبى للتربة	أوتوماتيكي طبقا لرطوبة التربة	مستوى المحتوى الرطوبى للتربة	أوتوماتيكي ومستقل عن الصمامات الأخرى	الأمر الذى عنده تكون التربة جافه	ضبط أجهزة الأحساس برطوبة التربة	بدون أى امر موصوف مسبقا

التحكم اليدوى لتشغيل الضغط مع صمامات الفتح والغلق Hand operated pressure controls

معدل السريان يتم التحكم فيه عن طريق ضبط الضغط مع الصمامات اليدوية لأتزان معدل السريان خلال الوحدات التحت رئيسية لنظام الري ، ومن المهم جدا التأكد وضبط الصمامات للمحافظة على انتظامية تصرف النقاط هناك طريقة أخرى للتحكم فى السريان وهى استخدام منظمات الضغط أو منظمات السريان عند فتحة الدخول لكل خط رى فرعى أو عند كل رأس تغذية لمجموعة صغيرة من خطوط الري الفرعية هذه الصمامات عادة يتم تثبيتها عند ضغط معين معطى أو عند معدل سريان معين معطى وغالبا لا يمكن ضبطها أو اعادة تثبيتها هذه الصمامات يجب أن تتداخل مع تصميم نظام الري ولا توضع بعد الربط لأنه يوجد فقط ضغوط محددة تم اختيارها أو معدلات سريان تم اختيارها وتكون مناسبة مع الصمامات الصغيرة منخفضة التكاليف

فهناك العديد من أنابيب الربط بأقطار مختلفه وبأطوال مختلفة يمكن استخدامها لتوصيل كل خط رى فرعى بالمشعب ، وهذه الأنابيب يمكن قطعها الى الأطوال التى تعطى فاقد الضغط المطلوب للحصول على ضغوط دخول منتظمة لخط الري الفرعى على طول المشعب والذى علىية ضغط غير منتظم 0 وفى الحقيقه هذه الأنابيب تخدم كمقاومة ثابتة للمانع وانتظام الضغط والذى يمكن تحقيقه والحصول عليه يكون محدد فقط بالتصميم العملى مع اعتبارات تركيب وانشاء شبكة الري

التشغيل المتتالى Sequential operation

هناك أجزاء من نظام الري يمكن أن تعمل بصفة متتاليه مع صمامات التحكم الحجمى والتى تكون متصله داخليا بخطوط التحكم الهيدروليكيه ، وبمجرد غلق كل صمام فان الصمام التالى له يفتح وعندما تكتمل عملية التشغيل المتتالى فان الصمامات يجب ان يعاد ضبطها ويجب ايضا أن يتم تنشيط الصمام الأول يدويا لكى تبدأ الدورة من جديد وأيضا يجب ان يلاحظ أنه من الضرورى (خاصة فى الأراضي المتدرجة) لتخطيط عملية الري أن يتم تنشيط الصمامات من القطاعات المنخفضة الى القطاعات العالية

الأداء الآلى الجزئى Partial automation

التحكم بناء على الحجم من أنسب طرق التحكم لنظام الري بالتنقيط فمن الممكن التحكم فى الحجم ببساطة شديدة عن طريق بعض الآليات باستخدام صمامات التوقيت الحجمية او الميكانيكية0 صمامات التحكم الحجمى النصف ألية من الممكن وضعها عند رأس كل وحدة رى تحت رئيسية أو توضع منفردة كصمام يمكن استخدامه عند رأس التحكم مع الصمامات التقليدية والتى تقوم بالتحكم لكل وحدة رى تحت رئيسية0 صمام التحكم الحجمى يتطلب فتح يدوى وأيضا ضبط يدوى ولكنة يتم غلقة اوتوماتيكيا كما أن استخدام

الصمامات الحجمية لا يعطى تشغيل متتالى خاص وذلك لأن كمية المياه التى يتم ضخها تكون محسوبة وعالية فان التحكم الوقتى للضغط يكون غير مطلوب عند فتحات الدخول للصمامات الحجمية وعند استخدام صمامات التوقيت الميكانيكية يكون التحكم فى الضغط مطلوباً

الأداء الآلى الكلى Full automation

من الممكن ان يتم التشغيل بأداء آلى كامل اما باستخدام أدوات تحكم مركزية تعمل بالوقت أو عن طريق أساسيات الأحساس بالحجم أو المحتوى الرطوبى للتربة الأداء الآلى عن طريق الوقت أو أساسيات الحجم يتطلب نظام تحكم يعمل اما بصمامات هيدروليكية أو كهربية

حيث أن أدوات التحكم تدير ألياً عملية الري لعدد غير محدود من الدورات ، فالأمر الذى عن طريقة تعمل الصمامات من الممكن تغييره من دورة رى الى الدورة التى تليها ، أيضا فان كل من وقت التشغيل لكل صمام وكمية المياه التى يتم توزيعها من الممكن تغييرها على لوحة التحكم الرئيسية وبدلاً من استخدام دورة ثابتة الفترة لنظام الري فان دورة كل عملية رى من الممكن أن تبدأ باستخدام حساس لوعاء البحر من الدرجة (A) (A) Evaporation pan class أو عن طريق استخدام أجهزة قياس العوامل المناخية

حساسات المحتوى الرطوبى فى منطقة جذور النبات من الممكن استخدامها لتنشيط أدوات التحكم فى فتح وغلق الصمامات ، ومن المتبع استخدام التنشيومترات Tensiometers كحساسات للمحتوى الرطوبى فى التربة

التنشيومتر يقيس الشد الرطوبى فى التربة ويعطى اشارات لصمامات التحكم لكل وحدة رى تحت رئيسية وبالتالي تفتح وتغلق الصمامات ، ولأن كل صمام يعمل أوتوماتيكياً ولم يتصل بأى صمام اخر فان أمر التشغيل لا يمكن املاؤه مقدماً ، ولهذا فان عملية التدوير يجب أن تمر خلال بعض انواع من لوحة التحكم الرئيسية لتخفيض الفتح اللحظى لأكثر من العدد المطلوب من الصمامات

ومن الملاحظ أن نظم الري بالتنقيط المتحكم فيها أوتوماتيكياً عن طريق المحتوى الرطوبى للتربة لا تستخدم على نطاق واسع بسبب المشاكل العملية المصاحبة للتوزيع الغير مزدوج لقيمة المحتوى الرطوبى فى التربة

التشغيل والصيانة لمكونات نظام الري بالتنقيط

Operation and maintenance for drip systems

التشغيل Operation

أسلوب تشغيل وصيانة كل مكونات نظام الري يحدد مدى نجاح أو فشل نظام الري بالتنقيط ، فتشغيل نظام الري بالتنقيط يشتمل على الخطوات الآتية:

- 1- وجود المعلومات الكافية والتعليمات من المصمم أو من العميل
- 2- تحديد متى يتم الري ومقدار طول زمن الري
- 3- فحص قراءات عدادات قياس المياه وتسجيل هذه القراءات
- 4- التركيب الدقيق للصمامات الهيدروليكية
- 5- تشغيل الصمامات الرئيسية لتبدأ عملية الري
- 6- فحص نظام الري بكامل مكوناته للتشغيل الصحيح بداية من قراءات قيمة الضغط عند الرؤوس
- 7- فحص النقاطات (على الأقل لعدد كافى يتم اختياره عشوائيا)
- 8- فحص وتركيب معدات حقن الكيماويات والأسمدة

الصيانة Maintenance

الأداء الموثوق به لنظام الري بالتنقيط يعتمد على رفض عمليات الصيانة التى تشتمل على التنقية أو غسيل المواسير أو الفحص الحقلى للأجهزة الميكانيكية
أولا: صيانة الفلتر وخطوط الري

الطرق المختلفة لتنظيف الفلاتر تم مناقشتها سابقا وعادة يصمم الفلتر بزيادة تتراوح من 20 الى 30 % من سعة ويجب التنظيف اليومى للفلتر يدويا أثناء الري الأ اذا كان الفلتر له خاصية التنظيف العكسى لنظام الري

وبعد انشاء نظام الري أو اصلاح الأجزاء يكون من الواجب غسيل نظام الري بداية من خط الري الرئيسى ثم الخطوط التحت رئيسية والمشعبات وخطوط الري الفرعية ، فكل من خط الري الرئيسى ومن بعده الخطوط التحت رئيسية يجب غسلها مرة واحدة فى الوقت الذى معه تغلق صمامات المشعب

غلق الصمامات فى كل الخطوط ما عدا الخط الذى يتم غسيله يسمح بزيادة كمية كبيرة من المياه ، فالمشعبات يتم غسلها مع غلق كل خطوط الري الفرعية

أخيرا يتم توصيل وغسيل خراطيم الري الفرعية لمدة ساعة تقريبا لكل محطة تشغيل

حبيبات الرمل والسيلت والطين تميل الى الاستقرار فى القطاع الذى له سرعة سريان منخفضة من قطاعات نظام الري عند نهايات كل من المشعبات وخطوط الري الفرعية

ثانيا : صيانة النقاطات

النقاطات تستقبل تركيزات عالية من حبيبات الرمل والسيلت والطين والتي تعرضها الى الانسداد ولهذا ينصح باجراء الغسيل الدورى ويعتبر ذلك جزء من التوصيات الخاصة ببرنامج الصيانة الجيدة ، فالغسيل السنوى يكون كافى للعديد من الأنظمة ولكن لبعض من النقاطات وبعض أنواع من المياه يكون الأمر بعمل غسيل يومى وذلك للتحكم فى مقدار الانسداد

إذا كان المطلوب الغسيل المتكرر فانه ينصح باستخدام صمامات التحكم الأوتوماتيكية والنصف أوتوماتيكية عند نهايات خطوط الري الفرعية ، السرعة المطلوبة لغسيل الحبيبات الدقيقة تكون فى حدود 1.0 قدم /ثانية وذلك لغسيل الحبيبات الدقيقة من خطوط الري الفرعية أما الأنابيب التى قطرها 0.5 بوصة يكون معدل السريان حوالى 1.0 جالون/دقيقة

الفحص المنتظم يكون مطلوب للتركيز على وظائف النقاطات ، فالانسداد البطئ يتسبب فى عمل تجمعات جزئية ناتجة عن ترسيبات الحبيبات ومشاركة رواسب المركبات العضوية أو تلك الناتجة عن خليط منهما ، وعلى ذلك فان مسار السريان يغلق ببطء

النقاطات يجب أن يتم تنظيفها أو احلال نقاطات أخرى مكانها أو اعادة اصلاحها عندما تقل قيمة انتظامية البث (EU) بمقدار يتراوح من 5 الى 10% تحت القيمة التصميمية أو عندما يكون حاصل ضرب متوسط تصرف النقاط (q_a) فى قيمة انتظامية البث (EU) مقسوما على 100 غير كافى لتحقيق احتياجات النبات للماء

التنظيف المطلوب للنقاطات يعتمد على نوع النقاط ونوع المشكلة ، فبعض النقاطات لا يمكن فكها الى أجزاء وتنظيفها يدويا والبعض الآخر يمكن غسيلها للتخلص من الترسيبات واجراءات المعالجة كالأتى :

* ترسيبات الكربونات من الممكن ازلتها عن طريق حقن ما يقرب من 0.5 الى 1% محلول حامضى داخل المشعب أو داخل فتحات خطوط الري الفرعية ومع هذه المعالجة فان استمرار المعالجة لمدة تتراوح من 5 الى 15 دقيقة تكون كافية لمعالجة مشكلة ترسيبات الكربونات

(**) حامض الكبريتيك من الواجب استخدامة للتخلص من ترسيبات الحديد ، فالمعالجة الحامضية ربما تكون غير عملية أو ربما لا تكون فعالة بنسبة 100% وواضح انها ستكون غير فعالة فى حالة الانسداد الكامل للنقاطات

(***) استخدام هواء مضغوط (من 5 الى 10 ضغط جوى) داخل خطوط الري الفرعية يمكننا من التخلص من الترسيبات الرغوية داخل النقاطات طويلة المسار 0النقاطات والوصلات الخاصة بخراطيم خطوط الري الفرعية يجب ان تكون قوية جدا لتتحمل الضغط وهذه الطريقة ليست فعالة لكل أنواع النقاطات أو لكل اشكال الأنسداد

(****) استخدام ماء بضغط عالى لتنظيف النقاطات يكون محدود لأن الحصول على ضغط كافى عند نهاية النقاطات يكون مستحيل

(*****) خطوط الري والصمامات والمضخات تتطلب صيانة قليلة ، فالعناية التقليدية لها يجب ان تؤخذ لعملية الصرف عند نهاية فصل الشتاء وعند دخول فصل الربيع فقبل بداية فصل الربيع وأثناء موسم الري يجب تزييت خطوط الري والصمامات والمضخات تبعا للتوصيات الواردة بكتالوج التصنيع

الاعتبارات العامة فى التصميم

والأدارة والصيانة لنظم الري بالتنقيط

General principles

العديد من الشركات التجارية والوكالات الحكومية تستثمر مقدار كبير من المال والوقت للاستزراع والري بواسطة الري بالتنقيط، ولكن مثل أي شئ جديد فان نظام الري بالتنقيط له من يدعمه بمفهومه الحالي وله أيضا العديد من المشكلات سواء كانت في التصميم أو في الإدارة أو في الصيانة تطوير إنتاج أنواع جيدة من البلاستيك وأجهزة تنقية المياه يقلل الكثير من مشاكل الصيانة، إلا أنه على المستخدم أن يدرك أن نظام الري بالتنقيط له مميزات وعيوب ولكي يحصل على أعلى كفاءة فان النظام يجب أن يلئم الحقل الذي سيعمل فيه وان يتلاءم مع حالة المياه قبل أن يتحقق النجاح من خلال التصميم الصحيح والتركيب الجيد وإدارة النظام بصورة جيدة

المميزات الوضعيةPotential advantages

كثير من العلماء المتخصصين في نظم الري الحديث أشاروا إلى الفوائد العديدة من استخدام الري بالتنقيط ومقارنتها بنظم الري الأخرى وسوف نقوم بسرد هذه الفوائد كما يلي:

(1) زيادة الاستفادة من الماء المتاح

تتمثل زيادة الاستفادة من الماء المتاح قيما يلي :

(a) الاحتياجات المائية تكون اقل في حالة استخدام نظم الري بالتنقيط مقارنة بالطرق التقليدية الأخرى كما أن توفير المياه بالطبع يعتمد على نوع المحصول ، نوع التربة والظروف المناخية وعلى ذلك فان الأسباب

الأولية للحصول على توفير في مياه الري تكون نتيجة ري جزء أصغر من حجم التربة وتقليل البخر من سطح التربة وتقليل الجريان السطحي بالإضافة إلى التحكم في فواقد التسرب العميق للمياه تحت منطقة جذور النبات

(b) البخر المباشر من سطح التربة والماء المستهلك بواسطة الحشائش أمكن تقليل قيمته وذلك عن طريق ابتلال السطح الداخلي بين خطوط الزراعة أو بين الأشجار خاصة عند العمر الصغير للأشجار أو النباتات (c) الماء المفقود بواسطة التشتت نتيجة الرياح مثل ما يحدث في حالة الري بالرش يمكن التحكم فيه جيدا في حالة استخدام نظم الري بالتنقيط

(2) زيادة معدل نمو النبات وزيادة الإنتاجية

تتضح زيادة معدل نمو النبات وزيادة الإنتاجية في الآتي :

(a) تحت نظام الري بالتنقيط يكون محتوى التربة من الماء في جزء من منطقة الجذور ثابتا وذلك لأن الماء يتم إضافته ببطء ويتكرر في معدل ثابت، وبصفة عامة التذبذب الواسع في المحتوى الرطوبي للتربة والذي يحدث عادة تحت نظام الري بالغمر وبعض نظم الري بالرش لن يكون له وجود في حالة استخدام نظم الري بالتنقيط (b) الري بالتنقيط المتكرر يؤدي إلى زيادة معدل نمو النبات ويؤدي أيضا إلى زيادة إنتاجية الفدان وذلك باعتبار عدم وجود مشاكل أخرى والتي تتعلق بأمراض النبات مثلا

(c) السبب الرئيسي في زيادة معدل نمو النبات تحت نظام الري بالتنقيط يكون مرتبطا بالتوزيع الجيد لمياه الري على طول خط الزراعة وأيضا نتيجة تقليل الآثار المترتبة على تغير قوام التربة وتغير سعة مسك التربة للمياه خاصة في التربة الغير متجانسة وقد أكدت النتائج أن إنتاجية المحاصيل التي تروى بنظام الري بالتنقيط كانت أكثر وأن كمية المياه المضافة بنظام الري بالتنقيط كانت أقل مقارنة بطرق الري الأخرى

(3) تقليل الأملاح

الأبحاث السابقة أشارت إلى أن المياه المرتفعة في نسبة الملوحة يمكن استخدامها في نظم الري بالتنقيط بصورة أكثر أمنا مقارنة بطرق الري الأخرى وذلك دون تقليل إنتاجية الفدان بنسبة كبيرة فتقليل الأملاح في حالة النباتات التي تروى بالتنقيط يمكن أن يرجع إلى:

(a) احتفاظ الأملاح في مياه التربة بصورتها الذائبة نتيجة أن الري المتكرر يحافظ دائما على المحتوى الرطوبي في التربة في حالة اتزان

(b) تقليل انهيار الأوراق الذي يكون نتيجة لامتناس الأملاح وهو ما يحدث في حالة الري بالرش

(c) تحريك الأملاح خلف المنطقة الفعالة لجذور النبات

وعلى الجانب الآخر فإن الوضع الغير صحيح لنظام الري بالتنقيط وعلاقته بالمحصول من الممكن أن يزيد الأملاح وتأثيرها على النبات

(4) زيادة فعالية الأسمدة وأى كيمائيات أخرى

خلال تطبيق نظام الري بالتنقيط يمكن الحصول على المرونة القصوى لجدولة إضافة الأسمدة وهناك العديد من الأسباب التي تؤدي إلى زيادة كفاءة عملية التسميد منها :

- (a) تقليل كمية السماد المضاف لأن السماد يتم إضافته فقط لمنطقة الجذور
- (b) التحكم في توقيت إضافة الأسمدة وذلك لأن الإضافة المتكررة تجعل من الممكن تواءم السماد مع احتياجات النبات في كل المراحل المختلفة للنمو

(c) التحكم في توزيع السماد بأقل غسيل خلف منطقة الجذور أو الجريان السطحي

هذا بالإضافة إلى إمكانية إضافة المواد الأخرى مثل مبيدات مكافحة الحشائش – مبيدات مكافحة الحشرات- منظمات النمو وثاني أكسيد الكربون بكفاءة عالية لزيادة الإنتاجية

(5) تحديد نمو الحشائش

انتشار الحشائش من الممكن تقليله تحت نظام الري بالتنقيط وذلك لأن جزء فقط من سطح التربة يتم ابتلاله تحت هذا النظام ، أيضا التنقية المائية خلال نظام الري بالتنقيط تضعف من فرصة وصول بذور الحشائش إلى الحقل مقارنة بطرق الري الأخرى

العديد من الأبحاث ذكرت النقص الكلى في كمية الحشائش إلا أن أبحاث أخرى تناولت زيادة في معدل نمو الحشائش ومشاكل التحكم في نمو الحشائش مع الجزء الصغير المبلل من سطح التربة خاصة عندما يكون المحصول في بداية العمر

مبيدات الحشائش الاختيارية يمكن إضافتها خلال نظام الري بالتنقيط وهذه الحالة تظهر الحاجة إلى إضافة المواد التي تذاب مع الماء

(6) تقليل متطلبات الطاقة

تكاليف الطاقة لضخ مياه الري من الممكن أن تقل مع استخدام الري بالتنقيط طالما أن ضغوط التشغيل تكون منخفضة عن الأنواع الأخرى من نظم الري الحديثة مثل الري بالرش، إلا أن معظم استهلاك الطاقة يأتي من تقليل كمية المياه التي يتم ضخها فالري بالتنقيط يساعد في توفير الطاقة أكثر من الري بالغمر فقط عندما تكون كفاءات الري مرتفعة

(7) إمكانية تطبيق الأساليب المتطورة في الزراعة

الأساليب الحديثة في الزراعة مثل رش المبيدات - مقاومة الحشائش - الحصاد الميكانيكي ممكن استخدامها بدون إحداث خلل في دورة الري الطبيعية ، زيادة كثافة النباتات للمحاصيل الحقلية وزيادة استخدام البلاستيك هي أمثلة جيدة على استخدام الأساليب الحديثة في الزراعة والتي تتلاءم مع نظام الري بالتنقيط وتطبيق أقل عمق للحرث كأسلوب علمي جيد يمكن بسهولة إجراؤه مع الري بالتنقيط طالما أن المساحات الجافة تكون متاحة لتسهيل عملية مرور المعدات الزراعية

العيوب الوضعية Potential disadvantages

على الرغم من ملاحظة نجاح نظم الري بالتنقيط والمميزات المتوافرة فيه إلا أن هناك عدة مشاكل تظهر في ميكانيكية إضافة المياه من خلال الري بالتنقيط لبعض أنواع الأراضي ولجودة مياه الري والظروف المناخية ، وأهم عيوب نظم الري بالتنقيط سوف يتم مقارنتها بطرق الري الأخرى

(1) متطلبات الصيانة الدورية

الانسداد الكلى أو الجزئي للنقاطات يمثل أخطر المشاكل التي تواجه الري بالتنقيط ، الانسداد يؤثر تأثيرا عكسيا على انتظامية توزيع مياه الري و الأسمدة ويؤدى أيضا إلي ارتفاع تكاليف الصيانة كما يؤدى بالتالى إلى تقليل الإنتاجية إذا لم يتم السيطرة على هذه المشكلة مبكرا
بعض مشاكل الصيانة الأخرى لا تعتبر على درجة عالية من الخطورة مثل مشكلة الانسداد ومن هذه المشاكل التى تعتبر خطيرة مشكلة صيانة خطوط الري وتحطم بعض مكونات النظام - الخ

(2) تراكم الأملاح بالقرب من النبات

مع استخدام مياه عالية الملوحة في الري في المناطق الجافة فإن الأملاح تميل إلي أن تتراكم على سطح التربة وبطول الحجم المبتل من التربة وأيضا مياه الأمطار من الممكن أن تحرك كميات ضارة من الأملاح داخل منطقة جذور النبات وتسبب هلاك للنبات وبالتالي فإن تراكم الأملاح من عملية الري بالتنقيط السابقة من الممكن أن تسبب مشكلة إذا تم وضع البذور في مساحة من تلك التي تحتوى على نسبة عالية من الأملاح

(3) النمو المحدد لجذور النبات

لأن نظام الري بالتنقيط طبيعيا أن يضخ مياه الري إلي جزء مركز من الحجم الكلى للتربة ، فإن نمو جذور النبات يكون محدد للحجم المبتل من التربة بالقرب من كل نقاط على طول خط الري الفرعى

تحديد نمو جذور النبات من الممكن أن يؤدي إلى نقص معدل نمو النبات وبالتالي نقص إنتاجية الفدان كما أن كل من النمو والانتشار الجيد لجذور النبات يكون مطلوب لكي يستطيع النبات مقاومة الرياح القوية

(4) ارتفاع تكاليف نظام الري بالتنقيط

متطلبات التركيب تجعل نظم الري بالتنقيط مرتفعة على الرغم من أن التكاليف تكون بصفة عامة أقل من تكاليف نظام الري بالرش الثابت ولكنها أعلى من تكاليف جهاز الري بالرش المحوري فالتكاليف الفعلية من الممكن أن تتغير تبعاً لنوع المحصول ونوع نظام الري بالتنقيط المستخدم ونوع كل من معدات التنقية ومعدات التحكم ويعتبر ذلك على درجة عالية من الأهمية لأن معظم الخبراء الاقتصاديين يهتمون بتحديد تكاليف التشغيل السنوية لنظم الري بالتنقيط لمقارنتها مع الطرق الأخرى للري

أولاً: اعتبارات التصميم والتركيب لنظم الري بالتنقيط

الهدف الرئيسي عند تصميم نظام الري بالتنقيط هو الحصول على انتظامية مقبولة لمياه الري والأسمدة المضافة في كل جزء من أجزاء الحقل ويجب على مصمم نظام الري بالتنقيط أن يأخذ في اعتباره عند تصميم النظام العناصر الآتية:

نوع النقاط - انتظامية النقاط - هيدروليكية نظام الري - طبوغرافية التربة - قيمة انتظامية مياه الري المطلوبة - مدى حساسية المحصول المنزرع للأملح - الاحتياجات المائية - جودة مياه الري المستخدمة - الأسمدة التي سيتم حقنها - ملوحة التربة - الأساليب الزراعية الأخرى من رش مبيدات ---الخ بالإضافة إلى متغيرات أخرى خاصة بالموقع وتأثيرها على تركيب نظام الري المناسب

(i) اعتبارات التركيب

الفنيين الذين يقومون بتركيب شبكة الري بالتنقيط يجب أن يكونوا على اتصال دائم بمستخدمي نظام الري للوقوف على التشغيل الصحيح لنظام الري بالتنقيط ، والآتي قائمة بمقترحات باعتمادات التصميم والتركيب لنظام الري بالتنقيط والتي ستكون مدخل جيد عند دراسة تصميم نظم الري بالتنقيط

1- خطوط الري الفرعية يجب أن تكون مستوية وفي اتجاه الانحدار بطول خط الكنتور

2- بصفة عامة خطوط الري الفرعية ذات قطر داخلي يتراوح من 13 إلى 16مم (0.5 to 0.625inch) يجب أن تكون بطول أقل من 150 m (500ft.) للأشجار وأن تكون أقل من 200m (660ft.) للمحاصيل المنزرعة على خطوط ولكنها من الممكن أن تتغير تبعاً لمقدار انتظامية مياه الري المطلوبة

- 3- يجب أن يكون طول خط الري التحت رئيسي أقل من 200m (660ft.) وفى بعض الحالات يكون بطول 100m (330ft.) ولكنة من الممكن أن يتغير تبعا لمقدار حجم الماسورة القياسي وتبعا للقيمة الاقتصادية
- 4- سعة النظام يجب أن تتفق مع متطلبات البخر نتج للمحصول
- 5- وحدات التنقية يجب أن تناسب جودة المياه المستخدمة وسعة السريان وسعة الغسيل العكسي
- 6- صمامات المراجعة يجب أن توضع في نهاية خطوط الري الرئيسية والتحت رئيسية وخطوط الري الفرعية

- 7- يجب أن تثبت النقاطات مواجهة لأعلى بطول خط الري الفرعي إذا أمكن ذلك
- 8- أجهزة منع السريان العكسي يجب أن توضع بعد المضخة أو بعد البئر
- 9- صمامات الضبط الهوائية يجب أن توضع على الشبكة متى وجدت الضرورة لذلك
- 10- نقط حقن المواد الكيميائية يجب أن تزود على شبكة الري بالتنقيط قبل وبعد الفلتر الرئيسي
- 11- عداد قياس السريان الكلى لمياه الري يجب أن يشتمل على التصميم

(ii) اعتبارات الصيانة

الهدف الرئيسي لجدول الصيانة هو التحكم في انسداد النقاطات لضمان استغلال العمر الاقتصادي لشبكة الري بالتنقيط وجدول صيانة النظام يتغير مع جودة مياه الري معتمدا على ثلاثة عوامل :

1- عوامل طبيعية وهى المواد الغير عضوية المعلقة (الرمل - السيلت - الطين) والمواد العضوية واستخدامات البلاستيك

2- عوامل كيميائية وهى عبارة عن نصيب كل من الكالسيوم أو كربونات الماغنسيوم ، سلفات الكالسيوم ، هيدروكسيدات المواد الثقيلة وبعض الأسمدة

3- عوامل بيولوجية وتمثلها البكتيريا والطحالب والفطريات وبواقي المواد الكيميائية الميكروبية

والآتى قائمة من متطلبات الصيانة تبعا لتصميم النقاط وجودة مياه الري :

(a) يجب تنظيف الفلاتر أو غسلها عكسيا قبل أن يكون مقدار ضغط التشغيل قد زاد بمقدار يتراوح بين 14 إلى 34 كيلوباسكال عبر الفلاتر قبل التنظيف

(b) يجب استخدام أجهزة المراجعة الأوتوماتيكية عندما تحتوى مياه الري على نسب عالية من السيلت والطين

(c) يجب التأكد من عمل حافقات المواد الكيميائية ومنظمات الضغط وجهاز قياس معدل سريان المياه والمضخة الرئيسية أسبوعيا

- (d) من المطلوب استبدال النقاطات المعيوبة وخطوط الري التي بها خلل وأن يتم ذلك شهريا على الأقل (في بعض الأحيان يتم ذلك أسبوعيا)
- (e) يجب مراجعة خطوط الري الفرعية يدويا كل ستة أشهر لمحاصيل الأشجار أو على الأقل ثلاث مرات لكل موسم زراعي للمحاصيل المنزرعة على خطوط
- (f) المعالجة الكيميائية للمياه تكون مطلوبة عندما يكون تأثير الكيماويات والمواد البيولوجية متوسط أو عالى
- (g) يجب حقن المواد الكيميائية المتفق عليها من خلال خزان منفصل وذلك لأجراء التفاعلات الكيميائية قبل الحقن
- (h) يجب اتباع متطلبات الأمان للمواد الكيميائية التي يتم حقنها

ثانيا :اعتبارات إدارة مياه الري

- الغرض من خطة الإدارة الكلية لمياه الري هو لتوافر الاستجابة المثلى للنبات وهناك قائمة مقترحات باعتباريات الإدارة الجيدة لمياه الري يمكن تلخيصها كالآتي:
- 1- إدارة مياه الري تعتبر أداة مهمة جدا عند جدولة مياه الري
 - 2- التشغيل الأوتوماتيكي من الممكن أن يوفر العمالة اللازمة لإضافة المياه والأسمدة ولكن من الممكن أن يزيد مشاكل عيوب المكونات المستخدمة
 - 3- يجب مراجعة اختراق المياه للتربة وتخزينها بأنظمة
 - 4- يجب استخدام ما أمكن من أجهزة القياس الحقلية للمساعدة في جدولة مياه الري
 - 5- معدل إضافة مياه الري يجب أن يتفق مع معدل البخر نتج للمحصول
 - 6- تكرار الري أو تقليل الفترة بين الريات من الممكن أن يكون أكثر مرونة لمعظم ظروف الأراضي والمياه والمحصول
 - 7- الري التكرار بصفة مستمرة يساعد في التحكم في حالة الأملاح في التربة
 - 8- معدلات التسميد يجب أن تكون متكررة بصفة دورية ولفترات قصيرة خاصة أثناء المراحل المبكرة لنمو النبات
 - 9- يجب تطويع الأساليب الحديثة في الزراعة عند استخدام أنظمة الري بالتنقيط

ثالثا : الاعتبارات الاقتصادية

نظم الري بالتنقيط تمتلك القدرة على تحقيق كفاءة عالية (من 85 % إلى 95 %) وربما سوف تصبح أكثر اقتصادية في المستقبل وأي تحليل اقتصادي لأي نظام ري سوف يهتم بنظام الري ككل أكثر من اهتمامه بالأجزاء المنفصلة لنظام الري

1- تكاليف نظام الري

نظم الري بالتنقيط عادة تكون أكثر تكلفة وتتطلب إداره جيدة وخبرة في العمل المزرعى ، فالتكاليف الابتدائية لنظام الري بالتنقيط فى عام 1985 كانت تتراوح في المتوسط من 1500 إلى 3500\$ لكل هكتار (600 إلى 1400\$ لكل أكر) وتكليف الصيانة كانت تتراوح بين 50 إلى 200 \$ لكل هكتار لكل سنة (20\$ إلى 80\$ لكل أكر لكل سنة) في الولايات المتحدة الأمريكية

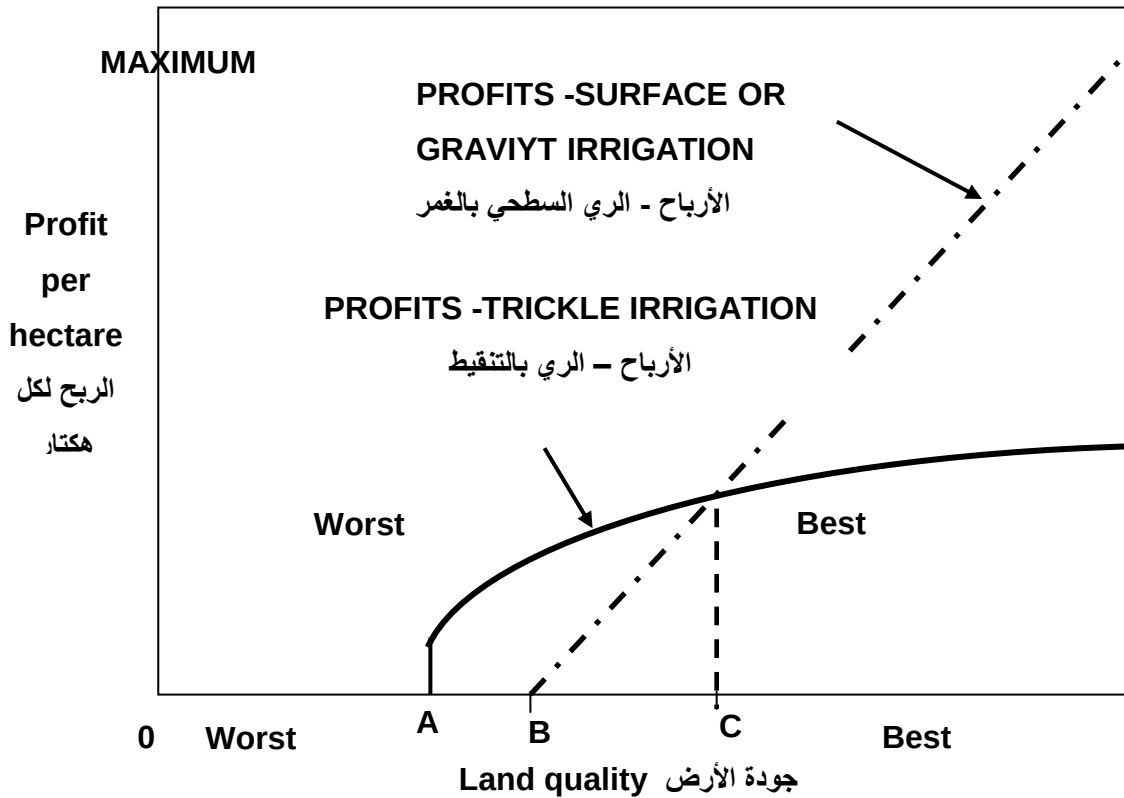
هذه التكاليف سوف تتغير بدون شك من دولة إلى أخرى وفى دراسة اقتصادية حديثة على الري بالتنقيط لمحصول القطن وجد أن تكاليف التشغيل لكل من الري بالتنقيط والرى بالخطوط كانت تمثل 3% ولكن التكاليف الثابتة السنوية لمساحة معينة كانت حوالي 2.3 مرة أعلى للري بالتنقيط مقارنة بالري السطحي بالغمر وذلك لأن القطن المروى بالتنقيط من الممكن أن يكون أكثر ربحا تحت ظروف القطاع الجنوب الشرقي للولايات المتحدة الأمريكية إذا كانت الإنتاجية تزداد على الأقل بمقدار يتراوح من 1.2 إلى 2.5 بالة لكل هكتار (0.5 إلى 1 بالة لكل أكر)

بعض الدراسات الأخرى على محصول الطماطم أوضحت أن تكاليف التشغيل كانت ذات فروق معنوية لكل من نظام الري بالتنقيط ونظام الري السطحي بالغمر ففي بعض الحالات كانت كل من التكاليف الابتدائية وتكاليف الصيانة لنظام الري بالتنقيط قليلة في السنوات القليلة الأخيرة وربما تصبح أكثر انخفاضا أو تبقى ثابتة بدون تغير في المستقبل

مع زيادة الحاجة إلى المحافظة على الماء فانه ربما تكون هناك رغبة في استنباط نظم ري جديدة أو مطورة ذات تكاليف أقل ومشابهة لتلك النظم الحالية المتاحة والتي تحافظ على التربة حيث أن مجموعات البحث العلمي يمكنها إجراء العديد من الأبحاث والتي تستهدف دراسة تكاليف نظم الري بالتنقيط

2- تكاليف الأرض

جودة الأرض الزراعية يعتبر عنصر هام عند اختيار نظام الري والشكل رقم (6.6) يوضح أحد التحليلات الاقتصادية لإنتاج محصول معين في منطقة تروى بطريقتين أحدهما الري بالتنقيط والأخرى الري السطحي بالغمر يتضح من الشكل أن الري السطحي بالغمر يعتبر أكثر ربحيا في كل الأراضي ذات جودة أعلى من الجودة الممثلة بالرمز (C) وذلك قبل تقديم أي تكنولوجيا جديدة في الري فإدخال الري بالتنقيط نجد أن الكثير من الأراضي والتي ذات جودة مختلفة فيما بينها تصبح على درجة من الربح للاستخدام في المزرعة تحت جودة ارض معينة فنجد أن المزارع يمكنه تغيير طريقة الري من الطريقة التقليدية إلى الري بالتنقيط الأراضي التي تنحصر جودتها بين الجودة (A) والجودة (B) يمكن إضافتهما إلى الأراضي الزراعية أما تلك التي تقع بين الجودة (B) والجودة (C) يمكنها التحول من الطرق التقليدية في الري إلى الري بالتنقيط والأراضي التي جودتها أكبر من الجودة (C) سوف تستمر في استخدام طريقة الري السطحي بالغمر هذا النوع من التحليل يجعلنا نوصي بأن الري بالتنقيط يمكن استخدامه في الأراضي ذات الجودة المنخفضة

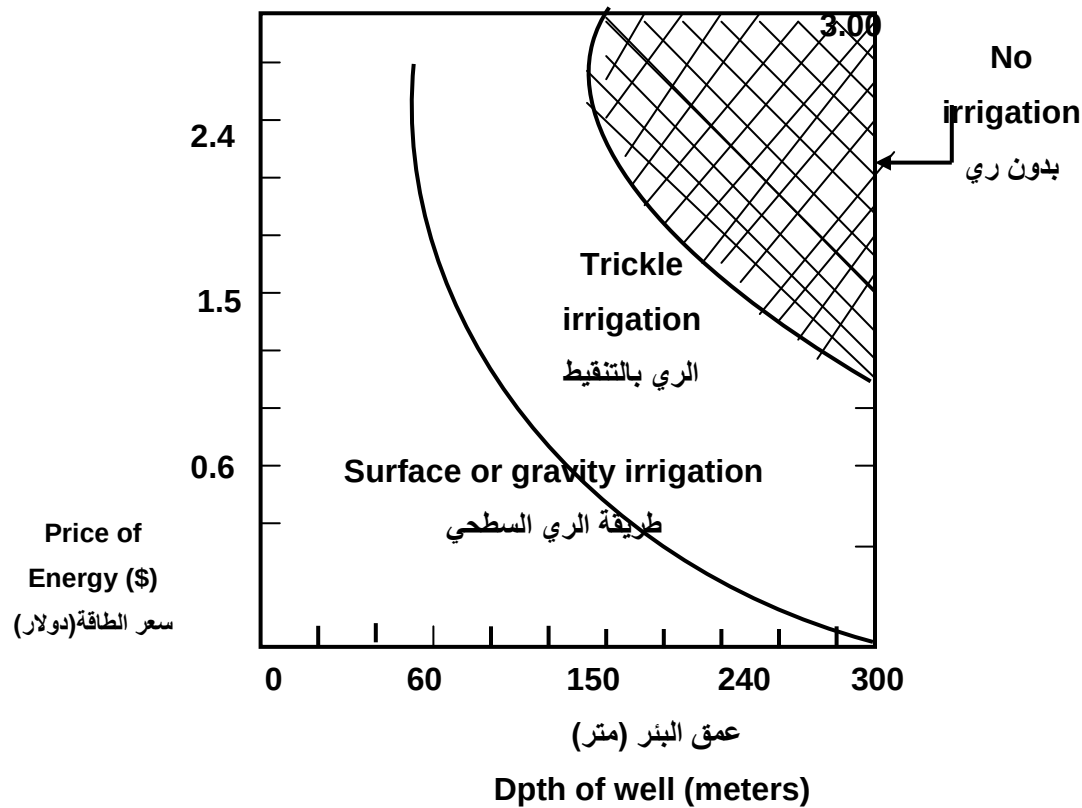


شكل (5.6): اختيار طريقة الري بناء على جودة الأرض

حيث أن الربح النسبي يكون أكبر في هذه الحالة أخيرا إذا كانت تكاليف أي نظام للري سوف تستمر في الهبوط فإنه من المناسب مع الأراضي ذات الجودة العالية أن تصبح على درجة عالية من الربحية

3-تكاليف المياه

ربحية نظام الري بالتنقيط سوف تتغير بوضوح عندما تتغير العوامل الاقتصادية التي تؤثر في إنتاجية المحصول، المزارعين الذين يعتمدون على الماء الأرضي في الري يتأثرون بارتفاع قيمة تكاليف الضخ كنتيجة لانخفاض مستوى الماء الأرضي الشكل رقم (5.7) يبين حالات التكاليف والتي تحتها يعمل المستثمر الزراعي في جنوب شرق الولايات المتحدة الأمريكية وأنة يجب أن يأخذ هذه التكاليف في الاعتبار عندما يدخل تكنولوجيات حديثة في الري في بعض الظروف لا تكون هناك طريقة ري على درجة من الربحية وهي الممثلة بالجزء المظلل من الشكل إذا كان المزارع يمتلك بئر سطحي (أقل من 60 متر) فإن أسعار الطاقة سوف تكون أكثر من 1.6 \$ لكل متر لرفع المياه وذلك قبل تغيير تكنولوجيا الري التي ينصح بها مع الآبار ذات الأعماق الأكثر من 150 متر فإن أي سعر لطاقة رفع المياه أكبر من 0.6 \$ لكل متر سوف يمكن المزارع من تغيير نظام الري المتبع من الري السطحي بالغمر إلى الري بالتنقيط واضح أن هذا النوع من التحليل الاقتصادي يسمح بالتوصية بأن ارتفاع سعر طاقة رفع المياه بالإضافة إلى هبوط مستوى الماء الأرضي سوف يجعل من الطبيعي أن نسمح باستخدام الري بالتنقيط ولكن هناك أشياء أخرى يجب أن تؤخذ في الاعتبار



شكل (5.7): اختيار طريقة الري بناء على أسعار الطاقة

وعلى الرغم من أن تكاليف كل من الأرض والمياه يمكن أن يكونان أهم عاملين يستخدمان عند إجراء المقارنة الاقتصادية بين طرق الري المختلفة فإن التكاليف الأخرى مثل (العمالة ، الحرث ، مكافحة الحشائش ، التسميد، والحصاد الخ) وأيضا الربح مثل (أعلى إنتاجية ، النضج المبكر ، سعر المنتج الخ) تحتاج إلى أن تؤخذ في الاعتبار في تحليل اقتصادي كامل وذلك لاختيار الطريقة الصحيحة في الري لكل مكان على حدة

أمثلة علي الفصل الخامس
الدرس العملي الخامس
الفصل الخامس
أنظمة الري بالتنقيط

مثال
(1.5)

أوجد بيانيا قيمة أس التصريف (x) وقيمة معامل التصريف من البيانات الخاصة بالعلاقة بين الضغط

q (gph) تصريف النقاط	1.00	1.34
h (Psi) ضاغط التشغيل	10.00	20.00

والتصريف للنقاط ثم أوجد قيمة ضاغط التشغيل المطلوب لكي ينتج تصريف مقداره 1.2 جالون/ س

الحل

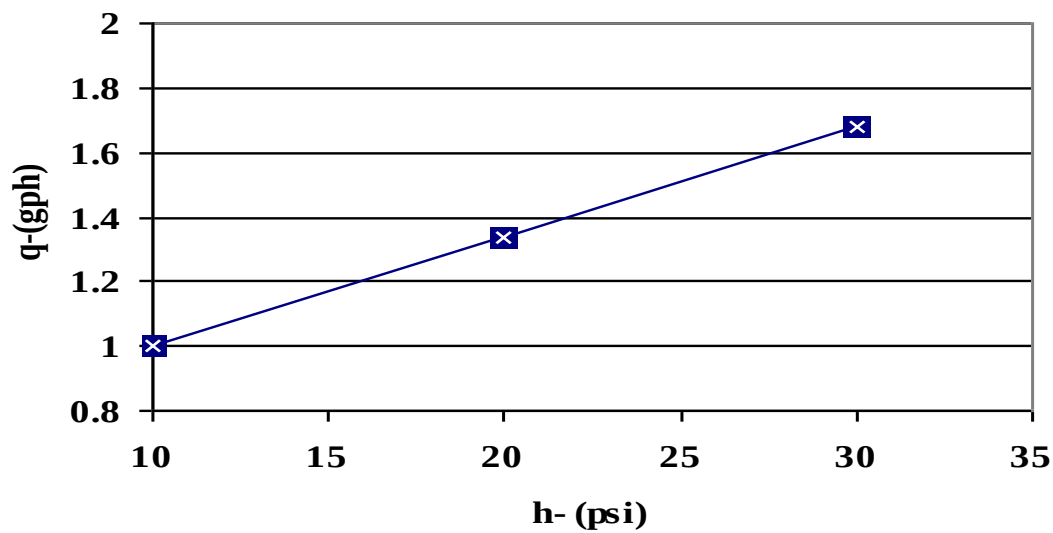
الطريقة البيانية لإيجاد أس التصريف (x) من واقع البيانات
الشكل السابق يوضح الحل بيانيا والذي فيه الضاغط على المحور الأفقي والتصريف على المحور الرأسى
ومن البيانات الواردة بالرسم نحصل على قيمة أس التصريف (x) والذي يمثل الميل حيث يساوى 0.42
وتكون قيمة الضاغط عند تصريف مقداره 1.20 جالون / ساعه = 15.5 رطل / بوصة مربعة
ولحساب قيمة معامل التصريف نقيم بالتعويض فى معادلة التصريف للنقاط كالتى:

$$K_d = 0.3807$$

$$\text{أو ie. } 1.34 = K_d (20)^{0.42}$$

$$\text{i.e } K_d = 0.3801$$

$$1.00 = K_d (10)^{0.42}$$



وتكون معادلة التصرف للنقاط

$$q = 0.3801(h)^{0.42}$$

أسئلة وتدريبات
الدرس العملي الخامس
الفصل الخامس
أنظمة الري بالتنقيط
DRIP IRRIGATION SYSEYEMS

أجب عن الأسئلة الآتية

(1) أذكر مع الوصف المكونات الرئيسية لنظام الري بالتنقيط مع تحديد الوصلات التي يجب إدخالها مع شبكة المواسير

(2) أذكر الأنواع الرئيسية لنظم الري بالتنقيط وناقش حالة الحقل التي تناسب كل نوع للاستخدام الأمثل

(3) اشرح أهم ثلاثة مميزات وضعية لطريقة الري بالتنقيط

(4) احسب قيمة أس التصريف (X) وقيمة معامل التصريف (K) للنقاط من البيانات الآتية والخاصة بالعلاقة بين التصريف والضاغط ثم اوجد قيمة ضاغط التشغيل الذي يعطي تصريف مقداره 2.64 جالون/ساعة

2.50	2.00	تصرف النقاط (q) (جالون/ساعة)
10.00	8.00	ضاغط التشغيل (h) (رطل/بوصة مربعة)

نهاية الفصل الخامس
أ.د/مجد على أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
قسم الهندسة الزراعية والنظم الحيوية كلية الزراعة جامعة المنوفية

الفصل السادس صرف الأراضي الزراعية DRAINAGE IN AGRICULTURE LANDS

مقدمة

مع نظم الري الحوضي القديم (نظام ذو الريّة الواحدة) لم تكن الأرض الزراعية في حاجة إلى الصرف حيث أن النهر نفسه الذي يروي الأرض مرة واحدة أثناء الفيضان كان ينخفض خلال الصيف بمقدار يتراوح من 8 إلى 9 متر تحت أرض الزراعة وعندما أدخل نظام الري المستديم بالراحة بدأ منسوب المياه الجوفية يرتفع تدريجياً نتيجة لكل من مياه الري الزائدة عن الحاجة ومياه الأمطار والمياه المتخلفة عن عملية غسيل الأرض ولمياه الزائدة في نهايات الترع والمساقى (مياه التصافي) حيث لم يكن معني بالصرف كعامل رئيسي في الإنتاج الزراعي

دراسة هندسة عملية صرف الأراضي الزراعية تتطلب الأمام بأهم المصطلحات المستخدمة في مجال هندسة الصرف الحقلية وهذه المصطلحات نذكرها من خلال التعاريف الآتية :

تعاريف

1- المياه السطحية Surface water

تعرف المياه التي تتدفق على سطح الأرض نتيجة سقوط أمطار أو الري ولا تتسرب إلى داخل التربة بالمساح السطحية

2- المياه تحت السطحية Subsurface water

المياه تحت السطحية هي تلك المياه الموجودة تحت الأرض ويطلق عليها أحيانا المياه الأرضية إذا كانت على أعماق قريبة من سطح الأرض سواء في صورة مشبعة أو غير مشبعة كما يطلق عليها المياه الجوفية إذا كانت تشكل جزءا من الخزان الجوفي

3- سطح الماء الأرضي Water table

هو السطح الذي يمثل الحد الأعلى للمياه الجوفية أو هو أعلى سطح للمياه الجوفية الذي يكون ضغط الماء عندها مساويا للضغط الجوي

4- مياه الصرف Drainage water

مياه الصرف هي المياه التي لا تستطيع حبيبات التربة جذبها والإبقاء عليها نتيجة مقاومة قوى الجاذبية الأرضية ويطلق عليها أيضا المياه الحرة التي لا تمسكها حبيبات التربة وقد تكون في شكل سريان سطحي فوق الأرض أو تسرب عميق يسبب رفع منسوب المياه الجوفية

5- الصرف Drainage

عملية الصرف هي التخلص من المياه السطحية والتحت سطحية الزائدة عن حاجة النبات والتي قد تؤدي إلى هلاك المحاصيل إما بسبب نقص الأكسجين أو نتيجة لتراكم الأملاح في منطقة الجذور

6- المصرف Drain

المصرف عبارة عن مجرى مائي طبيعي أو منشأ بواسطة الإنسان لتلقى مياه الصرف والمصرف المنشأ قد يكون من النوع المفتوح (المكشوف) أو من النوع المغطي وفي كلتا الحالتين يصمم قطاعه ليستوعب كمية المياه المطلوب صرفها من الزمام الذي يخدمه

7- مصرف نزح المياه Dewatering drain

هو المصرف الذي يتلقى مياه الصرف من سطح الأرض أو من قطاع التربة مباشرة ويصمم بالعمق وعلى مسافات تكفي للتحكم في سطح الماء الأرضي ويوضع على العمق المناسب وتزداد كمية المياه فيه كلما اتجهنا ناحية المصب

8- المصرف الناقل Conveying drain

هو المصرف الذي يتلقى مياه الصرف المتجمعة من منطقة معينة أو من عدة مناطق وينقلها إلى مكان معين (عبارة عن مصرف آخر) للتخلص منها وكمية المياه فيه ثابتة من المنبع إلى المصب

9- المصرف المكشوف Open drain

هو مجرى مائي مفتوح طبيعي أو محرى مفتوح ولكن يتم حفره بعمق كاف لجمع المياه السطحية والمياه الجوفية وله ميل جانبي مناسبة لمنع انهيار جوانب المجرى

9- المصرف الحفلي المغطي subsurface drain

المصرف المغطي عبارة عن ماسورة توضع وتدفن على عمق كاف من سطح الأرض ولها فتحات للسماح بدخول الماء الأرضي من التربة إلى داخل الماسورة إذا كان للصرف المباشر ويكون جداره مصمما ووصلاته ملحومة إذا كان من النوع الناقل

10- زمام الصرف Catchment area

تعرف المساحة المقدرة بالفدان أو بالهكتار أو بالأمتار المربعة التي يتم تجميع المياه الزائدة منها بواسطة مصرف أو شبكة صرف بيأنها زمام المصرف

11- منظومة الصرف Drainage system

هى عبارة عن تلك القنوات المكشوفة أو المغطاة أو النظام المكون من كلا النوعين والتي تنشأ لصرف الأراضي فى أى منطقة

12- معدل الصرف Drainage rate

يعرف معدل الصرف بأنه يساوى معدل التخلص من المياه لوحدة المساحة ويتم التعبير عنه بارتفاع المياه بالمللى متر فى اليوم (مم/ يوم) وبتعبير آخر هو حجم المياه التي يتم صرفها يوميا لوحدة المساحة من زمام الصرف أى بوحدات ($\text{م}^3/\text{م}^2$ يوم)

13- معامل الصرف Drainage coefficient

هو عبارة عن العلاقة التى تربط بين كمية المياه التى تنساب الى المصرف وبين زمام هذا المصرف أو هو معدل الصرف التصميمى (التصريف لوحدة المساحة) الذى يتم على أساسه حساب المسافة بين المصارف أو حساب سعة المصرف (أبعاده الهندسية) ووحداته المستخدمة عادة هي (ملليمتر/ يوم)

14- الضاغط الهيدروليكي للصرف Hydraulic head

الضاغط الهيدرو ليكى يساوى ارتفاع الماء فوق منسوب المصارف (محور المصارف الحقلية المغطاه أو سطح الماء فى الزواريق الحقلية المكشوفة) عند منتصف المسافة بين مصرفين متجاورين ويمثل مقدار الطاقة التى تتحكم فى سريان الماء للمصرف مقدرة بوحدات (متر ماء)

15- التغدق Water logging

ويعرف التغدق (تطيل التربة) بأنه الحالة التي يرتفع فيها منسوب الماء الأرضي أو الجوفي إلى مستوى قريب من سطح الأرض مما يسبب أضرارا للمحاصيل الزراعية وقد يحدث التغدق نتيجة زيادة مياه الري أو التسرب من الترعر أو نتيجة حركة المياه الجوفية إلى أعلى تحت ضغط بيزومتري فى غياب الصرف

16- مسامية الصرف Drainable porosity

هى نسبة حجم الفراغات في حجم معين من التربة المشبعة الذي يمكن أن تتحرك منه المياه تحت تأثير قوى الجاذبية الأرضية خارج هذا الحجم من التربة بينما يظل باقي المياه ممسوكا بقوى الشد إلى حبيبات التربة.

17- الميل الهيدروليكي Hydraulic gradient

الانحدار أو الميل الهيدروليكي بصفة عامة هو معدل فقد الضاغط الهيدروليكي الكلي (الطاقة الكلية) مع المسافة أي أنه يمثل خارج قسمة الضاغط الهيدروليكي بين نقطتين على المسافة بينهما

18- انحدار الانهيار الهيدروليكي للتربة Soil hydraulic failure gradient

هو الانحدار الهيدروليكي للمياه المتحركة خلال فراغات التربة والذي تبدأ عنده حبيبات التربة في التحرك مع المياه والسريان معها

19- الملوحة Salinity

هو تركيز الأملاح المتعادلة (غير القلوية) الذائبة في محلول التربة وتتكون أساساً من الكلوريدات والكبريتات وتقدر بالكمية الموجودة في حجم معين من المياه (جزء في المليون) أو (ملليجرام / لتر) أو بدرجة التوصيل الكهربائي (ملليموز / سم) أو (ديسييسيمنز / متر) وتربطها العلاقات التالية :

جزء في المليون = ملليجرام / لتر

1 ppm = 1 ml.gram/lit

ملليموز / سم = ديسييسيمنز / متر

1 mmos / cm = 1 ds/m

1 ملليموز / سم = 640 جزء في المليون (تقريباً)

1 mmos / cm = 640 ppm

20- تراكم الأملاح Salt accumulation

يتسبب ارتفاع منسوب الماء الجوفي في وصول المياه الجوفية إلى سطح الأرض بالخاصية الشعرية حيث تتبخر المياه بفعل العوامل الجوية تاركة ما فيها من أملاح ذائبة على سطح الأرض وبالطبقة السطحية للتربة ومع الوقت تصل تركيزات الأملاح إلى درجة لا يتحملها النبات

21- مقاومة الأملاح Salt tolerance

هي قدرة النبات على النمو وإنتاج محصول في ظروف استخدام مياه ملحية في الري أو زيادة تركيز الأملاح في التربة وهي خاصية فسيولوجية للنبات وتختلف القدرة على مقاومة الأملاح من نبات إلى آخر وتوجد أصناف من نفس النبات تختلف في قدرة تحملها للأملاح

22- الرقم الأيدروجيني PH

هو اللوغاريتم السالب للأساس (10) لأيون الأيدروجين في محلول معين أي أنه عبارة عن :

$$PH = 10 \log_{10} (H^+) \text{ --- (6.1)}$$

ويكون المحلول متعادلاً عند الرقم الأيروجيني (7) ويمكن أن ينخفض الرقم الأيروجيني حتى (2) في التربة الحامضية أو يرتفع إلى (9) أو أكثر في التربة القلوية ويرتبط الرقم الأيروجيني بشدة بقلوية التربة التي تؤثر على بنائها.. لذلك فهو مهم لصفات التربة القلوية الطبيعية إلى جانب صفاتها الكيميائية

الصرف السطحي والباطني

Surface and subsurface drainage

أغراض الصرف وطرق التخلص من المياه الأرضية

تتلخص أغراض الصرف في الآتي:

1- التخلص من المياه السطحية الزائدة عن الحاجة وذلك للتحكم في منسوب المياه الأرضية حتى لا ترتفع بالقرب من سطح الأرض لفترة طويلة. وتسمى هذه العملية بالصرف السطحي **Surface drainage** والمياه السطحية الزائدة تأتي من أحد المصادر الآتية:

(a) مياه الأمطار ومياه الري الزائدة

(b) المياه المتخلفة من عملية غسيل الأرض

(c) المياه الزائدة في نهايات الترعة والمساقى (مياه التصافي)

2- التخلص من المياه الزائدة عن حاجة النبات في منطقة الجذور للحفاظ على تركيب التربة وتهويتها ولضمان سرعة إعداد الحقل للزراعة والحصاد

وتسمى هذه العملية بالصرف الباطني **Subsurface drainage** وهي أهم من الصرف السطحي

وعلى هذا يمكن تقسيم الصرف إلى صرف سطحي وصرف باطني كالآتي :

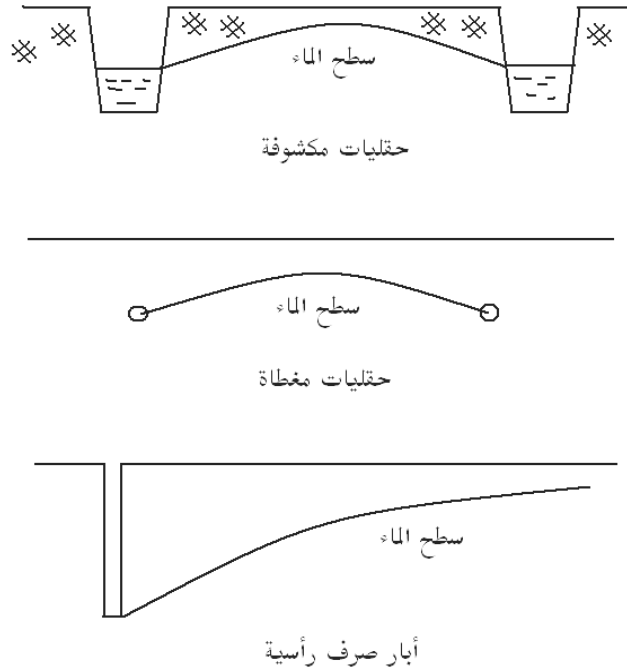
الصرف السطحي

الصرف السطحي يناسب الأراضي القليلة النفاذية جداً. ويتم الصرف بعمل مصارف مكشوفة وهي عبارة عن مجاري مائية تشق في الأراضي حسب أورنيك تصميمي مثلها في ذلك مثل الترعة

الصرف الباطني

أما الصرف الباطني فيعرف بالصرف المغطي وينفذ بوضع مواسير على عمق معين من سطح الأرض وعلى مسافات منتظمة وتعطي ميولاً معينة ثم يردم ويزرع فوقها وهذه المواسير تستقبل مياه الصرف من التربة عند وصلاتها حيث تحملها إلى أنابيب أكبر حجماً ومنها إلى المصارف العمومية

والسريان داخل التربة يتأثر بميل سطح المياه تجاه الصرف. فكلما كبر معامل النفاذية كلما قل الميل لتصريف معين. وعمق المصارف والمسافة بينها تتوقف علي نفاذية التربة فكلما كان عمق الصرف كبير كلما كانت المسافة بين المصارف كبيرة والشكل رقم (6.1) يوضح الأوضاع المختلفة لسطح المياه الأرضية نتيجة الصرف في حقليات مكشوفة أو في حقليات مغطاة أو الصرف باستخدام الآبار الرئيسية



شكل (6.1) : لأوضاع المختلفة لسطح المياه الأرضية نتيجة الصرف في حقليات مكشوفة أو في حقليات مغطاة أو الصرف باستخدام الآبار الرئيسية

أنواع المصارف

تنقسم المصارف المستخدمة في الصرف الحقل إلى مصارف عمومية ومصارف خاصة :

(a) المصارف العمومية

وهي ملك الحكومة التي تقوم بنزع ملكيتها وحفرها وصيانتها وهي تشمل شبكة المصارف الرئيسية والفرعية.

(b) المصارف الخصوصية (الحقليات)

وهي التي تقوم بأغراض الصرف وهذه المصارف ملك للأفراد وهي إما أن تكون مكشوفة أم مغطاة والمصارف العمومية ما هي إلا مجمعات لتجميع مياه الصرف الخصوصية

نسبة ما توفره المصارف المغطاة من مساحة الأرض المنزرعة

تحتل شبكة المصارف العمومية حوالي (من 3% إلى 4%) من مساحة الأرض أما شبكة المصارف الخاصة فتتمثل نسبة تتراوح من 10 إلى 13% من سطح الأرض المنزرعة إذا كانت التربة عادية الملوحة أما إذا كانت التربة ملحية وتحتاج إلى غسيل مستمر فقد تصل المساحة المشغولة بالمصارف الخصوصية المكشوفة إلى حوالي 25% من سطح الأرض المنزرعة وفي الصرف المغطي تظل شبكة المصارف العمومية المكشوفة كما هي غير أنها تكون جامعة لمياه الصرف المغطاة أما شبكة المصارف الخصوصية المغطاة فلا تسبب فقد في أي مساحة من مساحة الأرض المنزرعة

مقنن الصرف أو معامل الصرف

مقنن الصرف أو معامل الصرف هو العلاقة بين كمية المياه التي تنساب في المصرف وبين الزمام المركب عليه. ويعبر عنه بوحدات (م³/ فدان/ يوم) ويتوقف معامل الصرف على عدة عوامل منها:

(1) نوع التربة ومعامل نفاذيتها

(2) مقنن الري

(3) كمية المطر

(4) نوع النبات المزروع

(5) عمق المصارف الحقلية والمسافة بينها

وبسبب كثرة العوامل المتداخلة في حساب معامل الصرف فإنه يصعب إيجاد أساس نظري لهذا الحساب الأمر الذي يجعل من الأفضل قياسه من الطبيعة مباشرة ومعامل الصرف في الظروف المصرية تتراوح قيمته من 40% إلى 60% من مقنن الري

ويرتفع المقنن عادة إذا كانت الأرض محتاجة إلى غسيل أو كانت في مناطق الأرز ويمكن التعبير عن معامل الصرف بآلة عبارة عن مجموع كل من معامل الصرف السطحي ومعامل الصرف الباطني أي أن :

معامل الصرف = معامل الصرف السطحي + معامل الصرف الباطني

ففي حالة المصارف المغطاة التي لا تصرف مياهها سطحية يكون معامل الصرف فيها = معامل الصرف الباطني فقط

العوامل التي تؤثر على قيمة مقنن الصرف

حركة المياه داخل التربة من خلال قيمة معامل نفاذية التربة أو قيمة معدل تسرب المياه داخل التربة Infiltration rate بالإضافة الي تغير مامل نفاذية التربة مع العمق نتيجة تغير نوع التربة مع العمق

مقنن الصرف السطحي

Surface drainage duty

يعرف مقنن الصرف السطحي بأنه يساوي النسبة بين كمية المياه السطحية التي تنساب في المصرف في وحدة الزمن وبين الزمام المركب عليه المصرف ويعبر عنه بوحدات (م³/فدان/ يوم) ويتوقف معامل الصرف السطحي علي العوامل السابقة وعلي السرعة التي يجب التخلص بها من المياه الزائدة علي سطح الأرض وأحسن طريقة لحساب معامل الصرف السطحي هي التي يتساوي فيها معامل الصرف السطحي مع معدل تراكم المياه السطحية

معادلة حساب معامل الصرف السطحي

معامل الصرف السطحي = (معامل الفائض × سمك طبقة المياه) × 4200 ÷ زمن تراكم طبقة مياه الري والأمطار

$$D_s = \frac{k \times R \times 4200}{t} \text{ --- (6.2)}$$

$$m^3/\text{fed.}/\text{hr.} = \frac{m \times 4200}{\text{fed.}/\text{hr.}}$$

$$D_s = m^3/\text{fed.}/\text{day} = \frac{k \times R}{t} = \frac{24 \times 4200}{\text{fed.}/\text{hr.}}$$

حيث :

D_s = معامل الصرف السطحي (m³/fed/day)

k = معامل الفائض

R = سمك طبقة مياه الري والأمطار التي تتراكم علي سطح الفدان الواحد (m/fed/hr)

t = زمن تراكم طبقة مياه الري والأمطار (ساعة)

وتحسب قيمة تصرف المصرف عن الصرف السطحي من المعادلة الآتية :

$$Q_s = \frac{A \times D_s}{24 \times 60 \times 60} \text{ --- (6.3)}$$

حيث :

$$A = \text{الزمام المركب علي المصرف (m}^2\text{)}$$

$$Q_s = \text{تصرف المصرف من الصرف السطحي (m}^3\text{/sec)}$$

ويجب ملاحظة أنه عند حساب معامل الصرف السطحي فيحسب لمياه الري الزائدة عن حجة النبات ويسمى معامل الصرف السطحي نتيجة مياه الري ثم يحسب معامل الصرف السطحي لمياه الأمطار نتيجة تأثير مياه الأمطار على الصرف السطحي وعند حساب تصرف المصرف فيحسب على أساس معامل الصرف السطحي الكلي أي لمياه الري الزائدة ولمياه الأمطار أي أن (D_s) تمثل مجموع معامل الصرف لكل من مياه الري الزائدة ومياه الأمطار

معامل الصرف الباطني

Subsurface drainage duty

طريقة حساب مقتن الصرف الباطني

أنسب طريقة لحساب مقتن الصرف الباطني هي التي يكون فيها معامل الصرف الباطني يساوي معدل سير المياه في التربة أي أن المياه تصرف أولاً بأول دون أن تؤدي إلى ارتفاع منسوب المياه الأرضية ولتوضيح كيفية حساب معامل الصرف الباطني نفرض البيانات الآتية :

متوسط تذبذب منسوب المياه الأرضية خلال 30 يوم = 0.70 م

مسامية التربة = 40%

قوة قابلية التربة لحمل المياه بالخاصيتين الهيجروسكوبية والشعرية (السعة الحقلية) = 30%

* نقوم بحساب حجم مياه الصرف (وهي عبارة عن المياه الحرة التي يمكن أن تسير إلى الصرف) كالآتي :

حجم مياه الصرف = المسامية - السعة الحقلية

أي أن :

حجم مياه الصرف = 40% - 30% = 10% من حجم طبقة التربة التي ستصرف

** نقوم بحساب حجم مياه الصرف للفدان كالآتي :

حجم مياه الصرف للفدان الواحد = متوسط تذبذب منسوب المياه الأرضية × حجم مياه الصرف

أي أن :

حجم مياه الصرف للفدان الواحد = $0.10 \times 0.70 \times 4200 = 294$ متر مكعب

*** نقوم بحساب معامل الصرف المغطى كالآتي :

أ.د/مجد علي ابوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية

معامل الصرف الباطني (Dg) = حجم مياه الصرف للفدان الواحد ÷ مدة المناوبة

فاذا فرضنا أننا في منطقة قطن ومدة المناوبة 15 يوم فان هذه الكمية يجب التخلص منها في 15 يوم

معامل الصرف الباطني (Dg) = 294 ÷ 15 = 19.6 متر مكعب/فدان/يوم

أمثلة علي الفصل السادس

الدرس العملي السادس

الفصل السادس

صرف الأراضي الزراعية

مثال (1.6)

احسب معامل الصرف في منطقة زراعية تصريف فيها مصارف مكشوفة بمعلومية الآتي:

متوسط سمك مياه الأمطار = 5مم وتسقط في 4 ساعات ومعامل فائضها = 10%

متوسط سمك مياه الري = 10سم وتعطي للقدان الواحد في زمن متوسط مقداره 20 ساعة

ومعامل فائضها = 3% ، ومسامية التربة = 35% ، وأقصى سعة حقلية لها = 20%

الفترة بين كل رية وأخرى 15 يوم ومتوسط الارتفاع في منسوب المياه الأرضية 40 سم

الحل

1- حساب معامل الصرف السطحي (D_s):

$R_1 = 10 \text{ cm/fed/20hr}$ مياه الري ، $t_1 = 20 \text{ hr}$ لمياه الري ، $k_1 = 3\%$ لمياه الري

$R_2 = 5 \text{ mm/fed/4hr}$ مياه الأمطار ، $t_2 = 4 \text{ hr}$ لمياه الأمطار ، $k_2 = 10\%$ لمياه الأمطار

معامل الصرف السطحي = (معامل الفائض × سمك طبقة المياه) × 4200 ÷ زمن تراكم طبقة مياه الري والأمطار

معامل الصرف السطحي (D_{s1}) لمياه الري :

$$D_{s1} = \frac{0.03 \times 0.10 \times 4200 \times 24}{20} = 15.12 \text{ m}^3/\text{fed/day}$$

معامل الصرف السطحي (D_{s2}) لمياه الأمطار :

$$D_{s2} = \frac{k_2 \times R_2 \times 4200}{t_2}$$

$$D_{s2} = \frac{0.10 \times 0.005 \times 4200 \times 24}{4} = 12.6 \text{ m}^3/\text{fed}/\text{day}$$

معامل الصرف السطحي كلة (Ds) = (Ds1) لمياه الري + (Ds2) لمياه الأمطار

معامل الصرف السطحي كلة (Ds) = 15.12 + 12.6 = 27.72 متر مكعب /فدان /يوم

2- حساب معامل الصرف الباطني (Dg):

الفترة بين كل رية وأخرى 15 يوم ، متوسط الارتفاع في منسوب المياه الأرضية 40 سم ، مسامية التربة

= 35% ، وأقصى سعة حقلية لها = 20%

حجم مياه الصرف = المسامية – السعة الحقلية = 0.35 – 0.20 = 0.15

معامل الصرف الباطني (Dg) = (حجم مياه الصرف × متوسط الارتفاع في منسوب المياه الأرضية) / الفترة

بين الريات

معامل الصرف الباطني (Dg) = (0.15 × 4200 × 0.40) / 15 = 16.8 متر مكعب /فدان /يوم

معامل الصرف الكلي = معامل الصرف السطحي + معامل الصرف الباطني

معامل الصرف الكلي = 27.72 + 16.80 = 44.52 م³/فدان/يوم

أسئلة وتدريبات
الدرس العملي السادس
الفصل السادس
صرف الأراضي الزراعية
DRAINAGE IN AGRICULTURE
LANDS

(1) عرف كل من:

- أ- المياه تحت السطحية ب- المصرف الناقل ج- المصرف المكشوف د- المصرف المغطى
هـ - الضاغط الهيدروليكي للصرف

(2) تكلم عن اغراض عملية الصرف وطرق التخلص من المياه الأرضية

(3) وضح بالرسم الأوضاع المختلفة لسطح المياه الأرضية نتيجة الصرف في حقليات مكشوفة والصرف في حقليات مغطاه والصرف باستخدام الآبار الرأسية

(4) عرف معامل الصرف أو مقتن الصرف واشرح طريقة لحساب معامل الصرف السطحي

(5) احسب مقدار التصريف بالمتر مكعب/ثانية لمصرف عمومي مكشوف يخدم زماما مساحتة 1200 فدان في منطقة زراعية بياناتها كالآتي:

متوسط سمك مياه الأمطار = 7 مم وتسقط في 8 ساعات ،

معامل الفائض لمياه الأمطار = 15% ،

متوسط سمك مياه الري = 10 سم وتعطى للفدان الواحد في زمن متوسط مقدارة 18 ساعة ،

معامل الفائض لمياه الري = 4% ، الفترة بين الريات = 14 يوم،

متوسط الارتفاع في منسوب المياه الأرضية = 38 سم ،

مسامية التربة 28% والسعة الحقلية لها=16%

المصطلحات العلمية	
Degree of saturation	درجة التشبع
Field capacity	السعة الحقلية
Moisture equivalent	المكافئ الرطوبي
Permanent wilting percentage	النسبة المئوية للرطوبة عند الذبول المستديم
Water consumptive use	الاستهلاك المائي
Irrigation efficiency	كفاءة استخدام مياه الري
Basin irrigation	الري الحوضي
Perennial irrigation	الري المستديم
Water requirments	الاحتياجات المائية
Agricultural cycle	الدورة الزراعية
Irrigation rotation	مناوبات الري
Water duties	المقننات المائية
Water opening channels	المجاري المائية المفتوحة
Free unconfined aquifer	الخزان الحوفي الحر
Confined aquifer	الخزان الحوفي المحصور
Partially confined aquifer	الخزان الجوفي شبه المحصور
Absolute viscosity	اللزوجة المطلقة
Kienmatic viscosity	اللزوجة الكينماتيكية
Hydraulic gradient	الميل الهيدروليكي
Specific yield	التصرف النوعي
Deep wells	الأبار العميقة
Soil water belt	منطقة حزام التربة والماء
Intermidiate belt	الحزام المتوسط
Capillary fringe	حافة الماء الشعري
Static water level	مستوى الماء الأستاتيكي
Drawdown	الهبوط

المصطلحات العلمية

Piezometric surface	السطح البيزومتري
Pumping water level	مستوى ضخ الماء
Well yield	إنتاجية البئر
Specific capacity	السعة النوعية
Hydraulic conductivity	معامل التوصيل الهيدروليكي
Transmissibility	الانتقالية
Coefficient of storage	معامل التخزين
Hydraulic resistance	المقاومة الهيدروليكية
Electric submersible borehole pumps	المضخات الكهربائية المغمورة المثقبة
Surface irrigation	الري السطحي
Furrow irrigation	الري بالخطوط
Border strip irrigation	الري بالشرايح
Basin irrigation	الري بالأحواض
Level furrows	الخطوط المستوية
Graded straight furrows	الخطوط المائلة المستقيمة
Graded contour furrows	الخطوط الكنتورية
Corrugations	الري في سطور
Intake opportunity time	زمن فرصة التسرب
Cutback inflow	تخفيض السريان في الخط
Gated pipes	المواسير ذات البوابات
Siphon tubes	أنابيب السيفونات
Line ditches	الطبان
Impoundment	تجميع المياه في نهاية الخط
Continous flow and recovery	التصرف المستمر مع الترجيع
Application depth	عمق الري
Advance time	معدل تقدم موجة المياه في الخط
Recession time	معدل انحسار موجة المياه في الخط

المصطلحات العلمية

Deep percolation	التسرب العميق
Roughness coefficient	معامل خشونة التربة
Eun off	فائض الجريان السطحي
Design efficiency	كفاءة التصميم
Inflow –outflow method	دخول وخروج السريان
Accumulated infiltration	معدل التشرب
Accumulated inflow	معدل السريان التراكمي الداخل
Accumulated storage volume	الحجم المختزن التراكمي
Sprinkler irrigation	الري بالرش
Portable system	الجهاز النقال
Semi - portable system	الجهاز النصف نقالي
Solid set system	الجهاز الثابت
Sprinkler heads	الرشاشات
Uniformity coefficient	معامل الانتظامية
Christiansen coefficient of uniformity	معامل كريستيانسن للانتظامية
Capacity of sprinkler irrigation system	سعة نظام الري بالرش
Discharge of sprinkler	تصرف الرشاش
Water spread area of sprinkler	المساحة المغطاة بجهاز الري بالرش
Rate of application	معدل الري
Break –up of jet	تفتيت حبيبات الماء
Up- hill	مانل لأعلى
Down - hill	مانل لأسفل
Risers	حوامل الرشاشات
Filters	الفلاتر
Valves	الصمامات

المصطلحات العلمية

Trickle irrigation systems	أنظمة الري بالتنقيط
Surface drip irrigation	الري بالتنقيط السطحي
Subsurface drip irrigation	الري بالتنقيط تحت سطحي
Bubbler	الري الفقاعي
Mini-Sprinkler irrigation	الري بالرش الدقيق
Mechanical-move Trickle Irrigation Systems	نظم الري بالتنقيط المتحركة ميكانيكيا
Pulse Trickle Irrigation System	نظم الري بالتنقيط ذات الدفع
Clogging	الانسداد
Fertilization	التسميد
Nitrogen	النيتروجين
Phosphorus	الفسفور
Potassium	البوتاسيوم
Trace elements	عناصر الأثر
Algae and Slime	الطحالب والفطريات
Iron Bacteria	بكتيريا الحديد
Control head	وحدة تحكم
Main lines	خطوط رئيسية
Sub-mainlines	خطوط تحت رئيسية

المصطلحات العلمية

Clogging	الانسداد
Salt accumulation	تراكم الأملاح
Fertilization	التسميد
Nitrogen	النيتروجين
Phosphorus	الفسفور
Potassium	البوتاسيوم
Trace elements	عناصر الأثر
Algae and Slime	الطحالب والفطريات
Iron Bacteria	بكتيريا الحديد
Control head	وحدة تحكم
Mai lines	خطوط رئيسية
Sub-mainlines	خطوط تحت رئيسية
Manifolds	مشعبات
Lateral Lines	خطوط فرعية
Emitters	النقاطات
Flow-meter and pressure gauge	وحدة قياس التصريف والضغط
Back flow prevention and pressure regulators	منظمات للضغط والتصريف
Fertilizer and chemical injection equipment	معدات حقن الأسمدة والكيماويات
Differential pressure	فرق الضغط
Sediment removal	إزالة الشوائب
Filtering equipment	معدات التنقية
Screen filters	الفلاتر الشبكية
Sand media filters	الفلاتر الرملية
Turbulent flow emitters	نقاطات السريان الاضطرابي
Laminar (long path)flow emitters	نقاطات السريان المستقر
Orifice emitters	نقاطات الفتحة
Discharge exponent	أس التصريف
Sensitivity to clogging	الحساسيه للانسداد

المصطلحات العلمية

PE	المواسير البولي إيثيلين
PVC	المواسير البولي فينيل كلوريد
Manufacturing variations	تغيرات التصنيع
Coefficient of manufacturing variation	معامل التغير نتيجة التصنيع
Barbed	وصلات ضغط
Compensating emitters	النقاطات متوازنة الضغط
Sequential operation	التشغيل المتتالي
Partial automation	الأداء الآلي الجزئي
Evaporation pan class (A)	وعاء البخر من الدرجة (A)
Maintenance	الصيانة
Surface water	المياه السطحية
Subsurface water	المياه تحت السطحية
Water table	سطح الماء الأرضي
Drainage water	مياه الصرف
Drainage	الصرف
Drain	المصرف
Dewatering drain	مصرف نزح المياه
Conveying or transporting drain	المصرف الناقل
Open drain	المصرف المكشوف
Subsurface drain	المصرف الحقل المغطى
Catchment area	زمام الصرف
Drainage system	نظام الصرف
Drainage rate	معدل الصرف
Drainage coefficient	معامل الصرف أو مقتن الصرف
Water logging	التغلق
Drainable porosity	مسامية الصرف
Soil hydraulic failure gradient	انحدار الانهيار الهيدروليكي للتربة

المصطلحات العلمية

Drain depth	عمق المصرف
Non-steady state	الإتزان غير المستقر
Deain spacing	المسافة بين المصارف
Steady state flow	حالة الإتزان المستقر
Corrugated plastic	البلاستيك المموج
Organic	مواد عضوية
Synthetic	المواد المصنعة
Storage	التخزين
Transportation	النقل
Drainage by wells	الصرف الرأسى بإستخدام الآبار
Operating Factor	معامل التشغيل
Entrappedair	هواء محبوس فى فراغات التربة
Triangle pattern	الترتيب المثلثى
Square pattern	الترتيب المربع
Rectangle pattern	الترتيب المستطيل
Overlap	التركب
Apperance	المظهر
	Transportation النقل
Salinity	الملوحة
Salt tolerance	مقاومة الأملاح
PH	الرقم الأيدروجينى

المراجع العربية والأجنبية

(1-) نزية يونان 1995 هندسة الري والصرف (جزئين) – مركز الدلتا للطباعة – الأسكندرية – جمهورية مصر العربية

(2-) د/ صبرى شاهين & د/ مصطفى رزق محاضرات فى الري والصرف – كلية زراعة كفر الشيخ – جامعة طبطا - 1974

(3-) حسين الشربيتى & أحمد ياسين – هندسة الري والصرف – 1970- دار المعارف - جمهورية مصر العربية

(4-) أحمد حسن جمعة & محمد على ابوعميرة - صيانة معدات شبكات الري والصرف – 2006- رقم الأيداع بدار الكتب I.S.B.N. 977-6067-51-4 الترقيم الدولى 7419 / 2006

(5-) الري بالرش –الأجهزة والتطبيق – ترجمة – د/ أحمد العمود & د/ فاروق الفتىانى –تأليف ملفين كاي- 1991 – رقم الأيداع 1991/9741 – الترقيم الدولى 6-3577-02-977 I.S.B.N. - دار المعارف - جمهورية مصر العربية – 2/91/495

(6-) الكود المصرى للموارد المائية وأعمال الري – ادارة شمكات الري والصرف

(7-) Soil conservation service, U.S. Dept. of Agriculture, 1973. Drainage of Agriculture land . Water, Information Center, Inc. New York ,U.S.A

(8-) SCS, National Engineering Handbook –Sectopn 15 Irrigation chapter – Measurement of irrigation water .U.S. Government printing office, 1973

(9-) Irrigation principles and practices, O.W. Israelsen and V.E.Hansen. 3rd. ed. Johm (-9) Willey and sons, Inc., and Toppan Company Ltd., 1962.

أ.د/مجد علي أبوعميرة
أستاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
كلية الزراعة جامعة المنوفية

تم بحمد الله

أ.د/ مجد على أبوعميرة
استاذ هندسة نظم الري الحديث وإدارة مياه الري
قسم الهندسة الزراعية والنظم الحيوية
كلية الزراعة جامعة المنوفية