محاضرات عادة الميدرولوجيا واموارد المائية – المرحلة الرابعة

المصادر الرئيسية ،

- 1. Engineering Hydrology by Subramanya
- 2. Advanced Hydrology by V.T. Chow
- 3. Engineering Hydrology by Linsley

الفصل الاول المقدمة (Introduction)

1.1. الهيدرولوجي Hydrology: هو علم الماء الذي يتعامل مع المياه من حيث تكوينها و دورتها و توزيعها فوق سطح الارض وفي الغلاف الجوي ولكونه أحد فروع علم الارض فهو يتناول بصورة اساسية مياه المحيطات و البحار و الانهار و السقيط بكافة أنواعه (المطر و الثلج و الحالوب) بالاضافة الى المياه الجوفية.

و لكون هذا العلم واسع و متشعب فإنه يتعامل مع علوم أخرى لها علاقة مباشرة بهذا العلم منها علم الانواء الجوية و الجيولوجيا و الاحصاء و الكيمياء و الفيزياء و ميكانيك الموائع ، ويقسم هذا العلم إلى قسمين:

١. الهيدرولوجيا العلمية: الدراسة التي تتعامل تعاملاً رئيسياً مع المواضيع النظرية.

٢. الهيدرولوجيا الهندسية (التطبيقية): الدراسة التي تتعامل مع المواضيع الهندسية مثل: تقدير الموارد المائية.

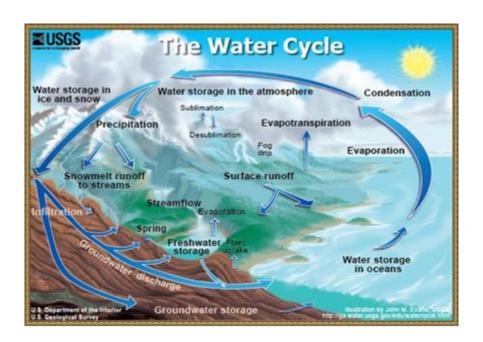
دراسة العمليات مثل السقيط و السيح و التبخر الكلى و تداخلاتها.

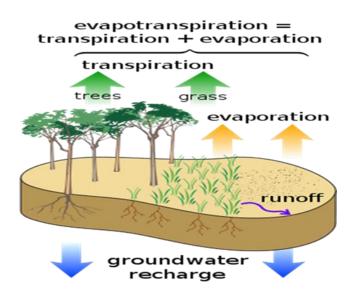
دراسة المشكلات مثل الفيضان و الجفاف واستراتيجية درئها.

١. ٢. الدورة الهيدرولوجية Hydrological Cycle

حركة الماء بكافة أشكاله (أمطار وثلوج و حالوب) بين سطح الارض إلى الغلاف الجوي و بالعكس نتيجة لتأثيرات مناخية أو لحالة الجو اليومية أو الاعتيادية ، حيث أن الماء يتبخر بفعل حرارة الشمس ثم ينتقل إلى الغلاف الجوي و يتكاثف لينزل مرة أخرى إلى المحيطات و البحار على شكل أمطار أو قد تحمل الرياح الغيوم إلى اليابسة ليسقط على سطح الارض مكوناً المجاري المائية كالانهار و الجداول أو يسقط

على شكل ثلوج أو برد (حالوب) وقد يتسرب قسم كبير منه إلى جوف الارض مكوناً ما يسمى بالمياه الجوفية.





Hydrological cycle Paths . ٣. ١ مسارات الدورة الهيدرولوجية . ٣. ١

بصورة عامة و مبسطة فإن مسارات الدورة الهيدرولوجية هي:

١. السقيط ٢. التبخر ٣. المياه الجوفية ٤. السيح السطحي ٥. الارتشاح وإن كل مسار من هذه المسارات يتضمن واحد أو أكثر من المظاهر التالية:

١. غ. معادلة الموازنة الهيدرولوجية Hydrological Budget Equation:

إن مياه الجابية لمساحة معلومة خلال فترة من الزمن (Δt) تكون:

التغاير في الخزين = كتلة الخزين الداخل – كتلة الخزين الخارج $\Delta S = Vi - Vo$

مثال / جابية مساحتها ١٥ كم٢ ، إحسب:
١ التغير في حجم الخزين (لفترة سنة) فوق الارض و تحتها لهذه الجابية إذا كان حجم الماء للجريان الداخل ٨ * ١٠٤ م٣ و للجريان الخارج ٥٠٠ * ٢٠ م٣ ؟
٢ إذا كان المعدل السنوي لجريان المجرى المائي هو ١٠٧ م٣ ، إحسب العمق المكافيء؟
الحل:

 $\Delta S = Vi - Vo$

 $\Delta S = 8 * 104 - 6.5 * 104 = 1.5 * 104 \text{ m}^3$.Average Depth = 107 / 15*106 = 0.667 m. = 66.7 cm

التطبيقات الهندسية للهيدرولوجيا Engineering Aplications of Hydrology:
 إن اكبر تطبيق لعلم الهيدرولوجي هو في تصميم مشاريع الموارد المائية و تشغيلها مثل:
 الري ٢. تجهيز الماء ٣. السيطرة على الفيضان ٤. الطاقة المائية ٥. الملاحة وتحتاج التحريات الهيدرولوجية لتقديرات وافية لجميع هذه المشاريع إلى العوامل الضرورية الآتية: سعة الخزين في منشآت الخزن مثل الخزانات و السدود (ضرورة معرفة التصاريف القصوى لتصميم أي سد أو حاجز مائي).

كميات و حجوم الجريان في الفيضان لجعله قادراً على التصريف الامين للزيادات في الجريان (تصميم المسيل المائي Spillway).

أقل جريان و كمية الجريان المتوافرة من مصادر مختلفة (لأخذها بنظر الاعتبار و تحديد الاحتياجات المائية في مواسم الجفاف)

التداخلات في موجات الفيضان و المنشآت الهيدروليكية مثل السداد و الجسور و الخزانات و السدود. ١ . عوامل الفشل النموذجية للمنشآت الهيدروليكية :

إن فشل أو نجاح أي مشروع مائي يعتمد على مدى دقة التقديرات الهيدرولوجية و من عوامل الفشل: إنهيار سدود ترابية نتيجة لارتفاع منسوب الماء و عجز في سعة مخارج تصريف المياه الفائضة (المسيل المائى Spillway).

سقوط قناطر و جسور نتيجة الزيادة في جريان الفيضان.

قصور في إمكانية إمتلاء خزانات الماء الكبيرة نتيجة تضخيم الجريان في المجرى المائي (تصميم مقطع جريان اكبر من كمية الماء المتاحة مما يسبب قلة التصاريف و سرعة الجريان و عدم تأمين الاحتياج المائي المطلوب).

١. ٧. مصادر المعلومات Sources of Data

سجلات الطقس: درجة الحرارة و الرطوبة و سرعة الرياح.

معلومات السقيط.

سجلات الجريان في المجاري المائية.

معلومات التبخر.

خصائص الارتشاح في التربة للمساحة المخصصة للدراسة.

خصائص المياه الجوفية.

الخصائص الفيزياوية و الجيولوجية للتربة في المساحة المطلوب دراستها.

مجالات الهيدرولوجيا:

الهيدرولوجيا السطحية: هو دراسة العمليات الهيدرولوجية التي تعمل على أو قرب سطح الأرض.

الهيدرولوجيا الكيميائية: دراسة الخصائص الكيميائية للمياه.

الهيدروجيولوجيا: هو دراسة وجود وحركة المياه الجوفية

Hydroinformatics: هو تطويع تكنولوجيا المعلومات لتطبيقات موارد المياه والهيدرولوجيا الارصاد الجوية المائية: هو دراسة انتقال وحركة المياه والطاقة بين الارض وسطح المياه و الغلاف الجوى السفلية.

هيدرولوجيا النظائر: هو دراسة نظائر جزئيات المياه.

ادارة أحواض الصرف: ادارة الاحواض مخزون المياه للحماية من الفيضانات

جودة المياه: تشمل كيمياء المياه في البحيرات والانهار من الملوثات والعوالق

تطبيقات الهيدرولوجيا:

تحديد التوزان المائى للمنطقة

تحديد التوزان المائى الزراعى

التنبؤ بالفيضانات والكوارث المائية

تصميم شبكات الري وادارة الانتاج الزراعي

تصميم السدود لإنتاج الطاقة الكهربائية توفير المياه الصالحة للشرب تصميم شبكات الصرف الصحي للمناطق الحضرية تقييم آثار التغيرات البيئية والبشرية على الموارد المائية

الفصل الثاني السقيط (Precipitation)

- 1.2. السقيط: هو كل أشكال الماء التي تصل إلى الارض من الجو و من الاشكال الاعتيادية سقوط المطر و الثلج و البرد و الصقيع و الندى ولكي يتكون السقيط ينبغي توفر الظروف التالية:
 - ١. يجب أن يحتوى الجو على رطوبة .
 - ٧. يجب أن توجد ذرات كافية تساعد على التكاثف.
 - ٣. يجب أن تكون الظروف الجوبة مناسبة لتكاثف بخار الماء .
 - ٤. يجب أن يصل ناتج التكاثف إلى الارض.

: Forms of Precipitation اشكال السقيط . 2.2

من الاشكال العامة للسقيط المطر و الثلج و الرذاذ (المطر الخفيف) والصقيع ، ويمثل المطر وصفاً للسقيط بشكل قطرات ماء أكبر من ٥٠٠ ملم ويصل أكبر قطر لقطرات المطر إلى ٦ ملم تقريباً و تصنف الامطار إستناداً إلى شدتها إلى:

الصنف	الشدة المطرية
مطر خفیف	أقل من ٢.٥ ملم / ساعة
مطر متوسط	٧٠٥ – ٢٠٥ ملم / ساعة
مطر كثيف	أكبر من ٧٠٥ ملم / ساعة

3.2. كفاية محطات القياس المطرية:

إذا كان هناك عدد سابق من محطات قياس المطر في الجابية فإن العدد الامثل للمحطات و التي يظهر فيها نسبة مئوية من الخطأ في حسابات معدل سقوط الامطار ممكن إستخراجها بالتحليلات الاحصائية كما يأتي:

$$\begin{split} \mathbf{N} &= \left(\frac{\mathbf{C}_{\boldsymbol{v}}}{\boldsymbol{\varepsilon}}\right)^{2} \\ \boldsymbol{\sigma}_{m-1} &= \sqrt{\left[\left(\sum\limits_{i}^{m} \boldsymbol{p}_{i}^{2}\right) - \frac{\left(\sum\limits_{i}^{m} \boldsymbol{p}_{i}\right)^{2}}{m}\right] / (m-1)} \\ \boldsymbol{-} \\ \mathbf{P} &= \frac{1}{m} \left(\sum\limits_{i}^{m} \boldsymbol{p}_{i}\right) \end{split}$$

العدد الامثل للمحطات: N

 $C_{v}:(\%)$ m معامل التغاير في قيم سقوط المطر في المحطات الموجودة بعدد

 $P_i:\,i_{th}$ مقدار السقيط في المحطة

acc المحطات: m

مثال (1) / جابية تحتوي على (6) محطات مقاييس سقوط مطر وفي إحدى السنين كان المطر السنوي المسجل في المقاييس كما يأتي:

F	Е	D	C	В	A	المحطة
136.7	98.8	110.3	180.3	102.9	82.6	معدل سقوط المطر (cm)

وبإفتراض حصول خطأ 10% في تقدير متوسط المطر ، إحسب العدد الامثل للمحطات في هذه الجابية ؟

الحل /

;
$$m = 6$$
 ; $\sigma_{m-1} = 35.04$; $\varepsilon = 10\%$ $P = 118.6$

 $C_v = 100 * 35.04 / 118.6 = 29.54$

N = 8.7 = 9 stations

إذن نحتاج 3 محطات إضافية

: Preparation of Data تهيئة المعلومات . 4.2

يكون من الضروري قبل إستعمال تسجيلات سقوط المطر في المحطات تدقيق إستمرارية المعلومات و تجانسها أولاً، لأن إنقطاع التسجيلات يمكن أن يكون بسبب التلف أو الخلل الذي يطرأ على الاجهزة خلال فترة من الزمن ، وإن المعلومات المعلومات المعلومات المجاورة لها.

يستعمل سقوط المطر الاعتيادي في هذه الحسابات وهو معدل المطر الساقط في التأريخ المحدد شهراً أو سنة و على مدى (30) سنة.

5.2. حساب المعلومات المفقودة Estimating of Missing Data:

تحسب المعلومات المفقودة بإحدى الطريقتين التاليتين:

1 . طريقة المعدل الحسابي:

$$P_x = 1/m [P_1 + P_2 + \dots + P_m]$$

m: عدد المحطات

 P_x : معدل السقيط المفقود في تلك الفترة

تعتمد هذه الطريقة في حالة إذا كان معدل السقيط الاعتيادي في المحطات المختلفة بحدود 10% من معدل السقيط الاعتيادي في المحطة X . حيث أن P_m ,...., P_m معدلات السقيط للمحطات المجاورة m , ..., n على التوالي .

2 . طريقة النسبة الاعتيادية :

$$P_x = N_x/m[P_1/N_1 + P_2/N_2 + \dots + P_m/N_m]$$

ملحظة : _ تعتمد هذه الطريقة في حالة ($N_{\rm m}$ / $N_{\rm x}$ > 1.1) ما عنمد هذه الطريقة في حدود 10 %

 N_1 , N_2 ,, N_m (هسنة) الاعتيادي الاعتيادي الاعتيادي المحطة المفقودة (الفترة 30 سنة) معدل السقيط السنوي الاعتيادي للمحطة المفقودة (الفترة 30 سنة)

مثال (2) / كان معدل سقوط المطر السنوي الاعتيادي في المحطات A و B و C و D و C في حوض ما هو 80.97 , C و D كان معدل سقوط السنوي الاعتيادي في المحطات D على التوالي وفي عام 1975 لم تعمل المحطة D في حين سجل السقيط السنوي في المحطات D و D و D المقادير D المحطة D في تلك السنة D و D المقادير D المحطة D في تلك السنة D و D المحطة D المحطة D المحطة D المحطة D المحطة D المحطة D و D المحطة D المحلة D المحطة D المحطة

الحل /

بما أن قيم سقوط المطر الاعتيادي تختلف بمقدار أكبر من 10 % , عليه تعتمد طريقة النسبة الاعتيادية

 $P_D = 92.01/3 (91.11/80.47 + 72.23/67.59 + 79.89/76.28) = 99.41 \text{ cm}.$

6.2. فحص تجانس السجلات Test for Consistency of Records

إذا تعرضت الظروف المتعلقة بتسجيل محطة سقوط المطر خلال فترة الرصد إلى تغييرات مهمة, فإن التناقض في معلومات سقوط المطر سوف يظهر في تلك المحطة , وهذا التناقض سيبدو جلياً إبتداءً من فترة حصول التغير المهم , ومن الأسباب الشائعة لهذا التناقض:

- 1. إنتقال محطة القياس المطربة إلى موقع جديد.
 - 2. المحطات المجاورة جرى فيها تغيير ملحوظ.
- 3 . تغيير في طبيعة المنطقة بسبب الكوارث مثل حرائق الغابات والزلازل.
 - 4 . حدوث خطأ في القراءات في تأريخ محدد.

حيث يتم تدقيق التناقض في التسجيل بطريقة المنحني التراكمي المزدوج Double Mass Curve Technique

أ. يحسب السقيط المتراكم للمحطة X أي (ΣP_x) و القيم المتراكمة لمعدل مجموعة المحطات الاساسية بدءً من آخر تسجيل. (ΣP_{av})

 (ΣP_{av}) ب. ترسم قیم (ΣP_x) مقابل

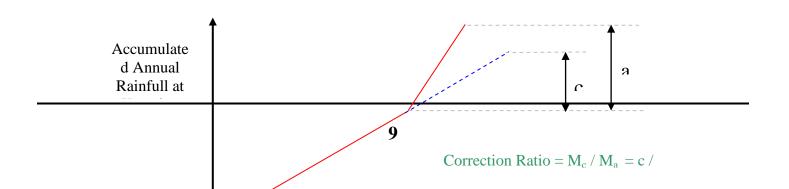
يشير الانكسار المقرر في ميل المنحني إلى التغيير في نظام السقيط للمحطة X و تعدل قيم السقيط للمحطة X خارج فترة النظام بإستعمال العلاقة:

 $P_{cx} = P_x * M_c / M_a$

: الميل الأصلى للمنحنى التراكمي المزدوج

x السقيط المسجى في أي فترة t_1 في المحطة P_x : السقيط المسجل الاصلي في فترة t_1 في المحطة P_{cx}

الميل المصحح للمنحنى التراكمي المزدوج $m M_{c}$



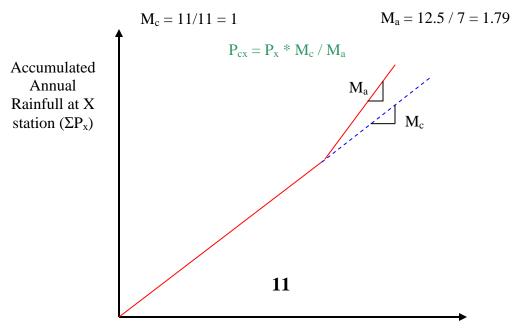
مثال (3) / إفحص تجانس السجلات للمعلومات المطرية المبينة للمحطة D مع المحطات الأخرى ، ثم صحح المعلومات بإستخدام طريقة المنحني التراكمي المزدوج للفترة المحصورة بين شهر آيار 1996 و شهر نيسان 1997.

المحطة D	المحطة C	المحطة B	المحطة A	الشهر
1810	٧٨.٤	٧٧.٢	٧٩.٧	آيار 1996
170.7	٦٧.٩	٦٦.٥	٦٩.٤	حزيران 1996
١٢٣	٦.	٦١.٣	٦٥.٣	تموز 1996
117.9	٦٢.٣	٦٨.١	٧١.٧	آب 1996
100.1	۸۱.۸	۸٠.١	۸۳	أيلول 1996
۱٦٨.١	۸٧.٣	۸٥.٦	٧.٢٨	تشرين أول 1996
۸۸.٦	۸٩.٩	9 • . 1	٨٩.٤	تشرين ثاني 1996
98.7	9 £ . Y	98.7	91.0	كانون أول ١٩٩٦
98.0	۸.۲۶	91.0	97.5	كانون ثاني ١٩٩٧
9 • . ٢	٨٩.٩	9 • . ٣	٩٠.١	شباط ۱۹۹۷
۸۳.٥	٨٤.٩	۸۳.٦	۸۲.۳	آذار ۱۹۹۷
۸۲.٤	۸٧.١	۸۳.٤	٧٠.٧	نیسان ۱۹۹۷

الحل /

P _{cx}	ΣP_x	ΣP_{av}	P _{av}	الشهر
82.4	82.4	۸۳.۷۳	۸۳.۷۳	نیسان ۱۹۹۷
83.5	165.9	177.88	۸۳.٦	آذار ۱۹۹۷
90.2	256.1	704.54	9 • . 1	شباط ۱۹۹۷
93.5	349.6	٣٤٩.٦٦	97.78	کانون ثان <i>ي</i> ۱۹۹۷
93.7	443.3	٤٤٢.٩٦	98.8	كانون أول ١٩٩٦
88.6	531.9	٥٣٢.٧٦	۸۹.۸	تشرين ثاني 1996
94.14	700	٦١٧.٩٦	۸٥.٢	تشرين أول 1996
86.86	855.1	199.09	۸۱.٦٣	أيلول 1996
65.46	972	Y\\.9\	٦٧.٣٧	آب 1996
68.88	1095	۸۲۹.۱٦	۲۲.۲	تموز 1996
70.11	1220.2	۸۹٧.٠٩	٦٧.٩٣	حزيران 1996
78.48	1360.35	940.04	٧٨.٤٣	آيار 1996

حدث التغيير في النظام في تشرين أول 1996

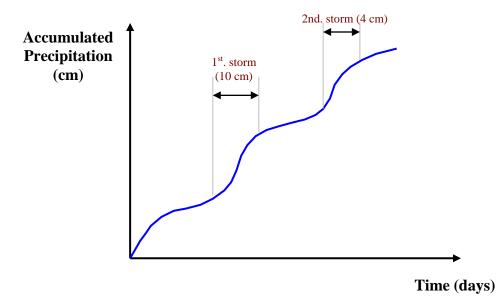


Accumulated Annual Rainfull at multi station ($\Sigma P_{\text{av}})$

: Rainfall Data-show Methods طرق عرض البيانات المطربة . 7 . 2

۱. المنحنى التراكمي للمطر Accumulated Rainfall Curve

عبارة عن رسم السقيط المتراكم مقابل الزمن ويرسم حسب التسلسل الزمني عادةً ، كما في الشكل:

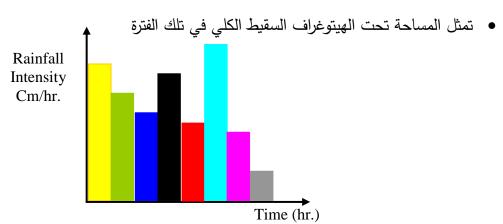


يعطي المنحني التراكمي معلومات عن : 1 . مقدار الزخة المطرية (cm) 2. إستدامتها بالأيام 3 . شدة المطر في مختلف الفترات الزمنية من معرفة إنحدار المنحني 3

Y. الهيتوغراف (مخطط المطر) Hyetograph: عبارة عن رسم شدة المطر مقابل الزمن ، والهيتوغراف مشتق من المنحني التراكمي و يعرض على شكل خطوط عمودية (Bar Chart).

يعد الهيتوغراف طريقة مناسبة:

- عرض خصائص الزخة المطرية (مثلاً أول ٨ ساعات الشدة المطرية ١٠ سم / ساعة)
 - التنبؤ عن الفيضانات العالية



: Average Precipitation over Area معدل السقيط فوق مساحة . 8 . ٢

يتم حساب السقيط فوق مساحة معينة بإحدى الطرق الآتية:

ا. طريقة المعدل الحسابي Arithmatic Mean Method .

$$\bar{P} = \frac{P_1 + P_2 + \dots + P_i + \dots + P_n}{N} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} P_i$$

حيث أن P_1 و P_2 وو P_i وو معينة P_N حيث أن P_2

N : عدد المحطات

عملياً، فإن إستخدام هذه الطريقة قليل جداً لعدم مقاربة نتائجها مع الواقع.

:Thiessen Average Method طريقة معدل ثيسن . 2

$$\bar{P} = \frac{P_1 A_1 + P_2 A_2 + \dots + P_n A_n}{(A_1 + A_2 + \dots + A_n)} = \frac{\sum_{i=1}^{M} P_i A_i}{A} = \sum_{i=1}^{M} P_i \frac{A_i}{A}$$

تفضل طريقة ثيسن على طريقة المعدل الحسابي لأنها تعطي بعض الوزن لمختلف المحطات و بشكل منطقي و فضلاً عن ذلك فإن محطات القياس خارج الجابية يمكن الإستفادة منها بصورة مؤثرة.

Tsohyetal LineMethod . حريقة خطوط تساوي المطر

خط تساوي المطر عبارة عن خط يربط نقاط متساوية في مقدار المطر.

$$\bar{P} = \frac{a_1 \left(\frac{P_1 + P_2}{2}\right) + a_2 \left(\frac{P_2 + P_3}{2}\right) + \dots + a_n \left(\frac{P_{n-1} + P_n}{2}\right)}{A}$$

. المساحات الداخلية المحصورة بين خطوط تساوي المطر a_n المساحات الداخلية المحصورة a_2

تفضل هذه الطربقة على الطربقتين الأخربين خاصة عندما يكون هناك أعداد كبيرة من محطات مقاييس المطر.

مثال (٤) / جابية مساحتها تساوي مساحة دائرة قطرها 100 كم تقريباً، تحتوي على محطات قياس المطر داخلها وعلى محطة واحدة خارجية، فإذا كانت إحداثيات مركز الجابية و المحطات الخمس هي كما مدرج أدناه وأن السقيط السنوي للمحطات الخمس لعام 1980 معلومة، إحسب معدل السقيط السنوي بطريقة ثيسن؟

٥	ŧ	٣	۲	١	المركز	المحطة
(100,70)	(130,100)	(100,140)	(70,100)	(30,80)	(100,100)	الإحداثيات
1.7.7	1 27.2	90.8	170.7	٨٥	-	السقيط (سم)

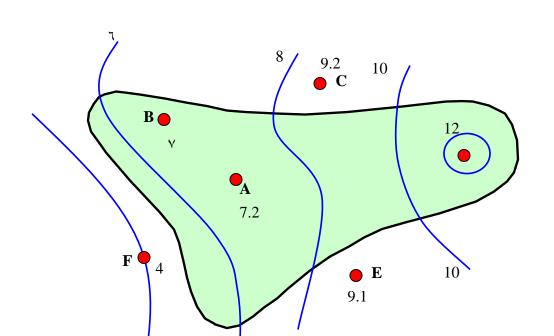
الحل /

جامعة ديالى / كلية الزراعة / قسم علوم التربة والموارد المائية الهيدرولوجي والموارد المائية / المرحلة الر ابعة أ.م. د.احمد بهجت خلف

Station	Boundary of Area	Area (Km²)	Fraction of Total Area	Rainfall	Weighted P (cm)
١	_	_	-	٨٥	-
۲	Abcd	7151	۲۲۲۲.۰	100.7	٣٦.٨٦
٣	Dce	17.9	۰.۲۰٤٩	90.7	19.08
٤	Ecbf	7151	۲۲۲۲.۰	1 £ 7. £	٣٩.٩١
0	fba	1977	٠.٢٤٩٩	1.7.7	70.08
Total		7854	1.0000		121.84

Mean Precipitation = 121.84 cm

مثال (٥) / إحسب معدل السقيط نتيجةً للمطر علماً أن الخطوط الكنتورية المطرية لمساحة الجابية موضحة في الشكل أدناه، و المساحة المحيطة بالخطوط المطرية مدرجة بالجدول أدناه:



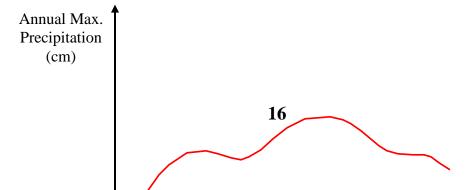
الحل /

العمود ٥ = العمود ٢ *العمود ٤	Fraction of Area %(٤)	Area (Km²)	۲	١
٠.٨	٠.٠٦٦٧	٣.	١٢	١٢
٣.٤٢٢	٠.٣١١١	1 2 .	١١	17-1.
١.٦	۱۷۷۸	٨٠	٩	١٠ - ٨
۲.۸		14.	٧	۸ — ٦
٠.٢٢٢	•.• £ £ £	۲.	٥	٦ - ٤
8.84 cm		450	•	

٢. 9 . تردد سقوط المطر الموقعي :

في كثير من تطبيقات الهندسة الهيدروليكية مثل الفيضانات ، يكون من الضروري معرفة إحتمال سقوط عاصفة مطرية شديدة كأن تكون أقصى عاصفة إستدامتها 24 ساعة وإن مثل هذه المعلومات يمكن الحصول عليها من تحليل تردد البيانات الخاصة بالمطر الموقعي.

حيث ترسم العلاقة بين القيم القصوى السنوية للعاصفة المطرية بإستدامة (24) ساعة مثلاً إلى الزمن بالسنة حيث يعرف المنحني الناتج بالسلاسل السنوية للعاصفة المطرية.



إن إحتمال حصول حادثة ما في هذه السلسلة يقع دراستها بتحليل التردد لبيانات هذه السلسلة السنوية و بالطرق الإحصائية المعروفة، إذ أن إحتمال حصول حادثة ما (عاصفة مطرية) مقدارها يساوي أو يتجاوز قيمة معينة X يرمز لها بالرمز P وعليه تكون فترة التكرار recurrence interval (فترة العودة):

$$T = 1/P$$
(1)

مثلاً، إذا أفترض أن فترة العاصفة المطرية التي تصل (20) سم في (24) ساعة تساوي (10) سنوات عند محطة معينة A فإن هذا يعني أن معدل مقادير المطر تساوي أو تتجاوز (20) سم في (24) ساعة تحدث مرة واحدة كل (10) سنوات أو (10) مرات كل (100) سنة وهذا لايعني بالتحديد حصولها كل (10) سنوات و عليه فإن إحتمال حصول العاصفة المطرية أعلاه في أي سنة في محطة A هو:

$$P = 1/T$$
 (2)

عدم إحتمال حصول الحادثة P هو:

- إحتمال حصول الحادثة r في n من السنين المتعاقبة هو:

$$P_{r,n} = \frac{n!}{(n-r)!r!} P^{r} q^{(n-r)}$$
 (4)

وعلى سبيل المثال:

أ. إن إحتمال حصول حادثة ذات إحتمالية تجاوز P و تحصل مرتين في n من السنين المتعاقبة هي:

$$P_{r,n} = \frac{n!}{(n-2)!2!} P^2 q^{(n-2)}$$
(4-a)

ب. إن إحتمال عدم حصول الحادثة في كل من n من السنوات المتعاقبة هي:

$$P_{0,n} = q^n = (1-P)^n$$
(4-b)

ج. إن إحتمال حصول الحادثة مرة واحدة على الأقل في
$${\bf n}$$
 من السنوات هي :

$$P_1 = 1-q^n = 1 - (1-P)^n$$

مثال (٦)/ التحليلات لأقصى عمق سقوط مطر ليوم واحد في منطقة معينة بينت أن العمق ٢٨٠ ملم له فترة عودة لكل ٥٠ سنة، إحسب الإحتمالية بحدوث عمق سقوط مطر ليوم واحد مساو أو يزيد على ٢٨٠ ملم:

الحل /

أ.

$$n = 20 \; , \qquad r = 1 \quad \ , \; T = 50 \quad , \quad \ P \; = 1/50 = 0.02 \; \label{eq:resonant}$$

$$P_{1,20} = (20 !)/(19! * 1!) * 0.02 * (0.98)^{19} = 0.272$$

ب.

$$n = 15$$
 , $r = 2$

$$P_{2,15} = (15!)/(13!*2!)*(0,02)^2*(0.98)^{13} = 0.0323$$

ج.

$$P_1 = 1 - (0.98)^{20} = 0.332$$

: Plotting Position Criterea صيغة تعيين المواقع . ٢. 10. صيغة

الهدف من تحليلات التردد لسلسلة سنوية هو إستخراج العلاقة بين مقدار الحادثة و إحتماليتها المتجاوزة، و هذه التحليلات يمكن عملها إما بطريقة تجريبية (إختبارية) أو نظرية تحليلية.

إن إحدى التقنيات البسيطة هي أن تنظم السلسلة السنوية القصوى بصيغة تنازلية أو تصاعدية يعطى له تسلسل m (أي أن المدخل الأول m=1 والثاني m=1 و هكذا إلى آخر حادثة والتي فيها m=1 عدد سنوات التسجيل). الإحتمالية m=1 للحادثة مساوية أو تزيد أعطيت بقانون وببل (Weibull Formula)

P = m / (N+1) and T = 1 / P

مثال (7) للمحطة A السجلات السنوية لأقصى سقوط مطر L - 2 ساعة كما أعطيت أدناه:

أ. إحسب أقصى سقوط مطر لـ - ٢٤ ساعة مع فترات عودة ١٣ و ٥٠ سنة

ب. ماهي الإحتمالية لسقوط المطر بمقدار يساوي أو يتجاوز ١٠ سم يحدث في ٢٤ ساعة في المحطة A .

	•		•								•
Year	٥,	٥١	٥٢	٥٣	0 8	00	٥٦	٥٧	٥٨	09	٦.
Rainfall (cm)	١٣	١٢	٧.٦	18.7	١٦	٩.٦	٨	17.0	11.7	٨.٩	٨.٩
Year	٦١	77	٦٣	٦٤	70	٦٦	٦٧	٦٨	٦٩	٧.	٧١
Rainfall (cm)	٧.٨	٩	17	٨.٥	٧.٥	٦	٨.٤	۱۰.۸	١٠.٦	۸.۳	9.0

الحل /

m	Rainfall (cm)	P= m/(N+1)	T=1/P	m	Rainfall (cm)	P= m/(N+1)	T=1/P
1	16	0.043	23.26	12	9	0.522	1.92
2	14.3	0.087	11.5	13	8.9	=	-
3	13	0.13	7.67	14	8.9	0.609	1.64
4	12.5	0.174	5.75	15	8.5	0.652	1.53
5	12	0.217	4.6	16	8.4	0.696	1.44
6	11.2	0.261	3.83	17	8.3	0.739	1.35
7	10.8	0.304	3.29	18	8	0.783	1.28
8	10.6	0.348	2.88	19	7.8	0.826	1.21
9	10.2	0.391	2.56	20	7.6	0.87	1.15
10	9.6	0.435	2.3	21	7.5	0.913	1.1
11	9.5	0.478	2.09	22	6	0.957	1.05

من المنحني (محور Y مقياس إعتيادي (Rainfall) و محور X (Return Period (T)) مقياس لوغاريتمي Y

فترة العودة (سنة)	مقدار سقوط المطر (سم)
١٣	18.00
٥,	18

ب. سقوط مطر = ۲.۱ سم ، من المنحني قيمة T = 1.4 سنة P = 0.41

الفصل الثالث

السحوبات من السقيط

(Abstraction from Precipitation)

Evaporation عملية التبخر. ١. عملية

هي العملية التي يتحول فيها السائل إلى الحالة الغازية عند السطح الحر قبل نقطة الغليان و خلال إنتقال الطاقة الحراربة، وإن صافى جزيئات الماء المتحولة من الحالة السائلة إلى الحالة الغازبة تكون التبخر.

إذن فالتبخر هو عملية تبريد بشرط أن الحرارة الكامنة للتبخر (تقريباً 585 سعرة / غم للماء المتبخر) يجب أن تزود من كتلة الماء.

إن معدل التبخر يعتمد على:

- ١. ضغط البخار على سطح الماء و الهواء الذي فوقه.
 - ٢. درجات حرارة الماء و الهواء.
 - ٣. سرعة الرباح.
 - ٤. الضغط الجوي.
 - ٥. نوعية الماء.
 - ٦. حجم الكتلة المائية.
- 1. الضغط البخاري Vapor Pressure يتناسب معدل التبخر مع الفرق بين ضغط البخار المشبع عند درجة حرارة e_a الماء e_b و ضغط البخار الحقيقي في الهواء e_a

 $E_{L}=C(\,e_{w}-e_{a}\,)$ (معادلة دالتون للتبخر

 E_L : (ملم/يوم) , معدل التبخر (ملم/يوم , e_w , e_a وحداتها بالملم زئبق

- حيث يستمر التبخر لحين وصول $e_{
m a}=e_{
m w}$ ، أما عندما تكون و $e_{
m w}$ حيث يستمر التبخر الحين وصول

- 2 . درجة الحرارة Temperature: تزداد سرعة التبخر مع زيادة درجة الحرارة عند بقاء بقية العوامل ثابتة.
- ٣ . الرياح Wind : الرياح تساعد في رفع بخار الماء من منطقة التبخر ومن ثم تخلق مدى أكبر للتبخر فإذا كانت سرعة الرياح كبيرة زادت معدلات التبخر لحد السرعة الحرجة والتي بعدها لا يكون لزيادة الرياح تأثير على سرعة التبخر.

- **٤. الضغط الجوي Atmospheric Pressure:** إذا كانت بقية العوامل ثابتة فإن الإنخفاض في الضغط البارومتري عند المرتفعات العالية يزيد من التبخر.
- . الأملاح الذائبة Soluble Salts : عند إذابة الملح في الماء فإن الضغط البخاري للمحلول يكون أقل مما هو عليه في حالة الماء النقى ولذا يقلل من معدله في تبخر الماء.

Evaporimeter التبخر ۲. مقاييس التبخر

يجري قياس مقدار الماء المتبخر من سطح الماء بالطرق الآتية:

- ١. إستخدام بيانات قياس التبخر
 - ٢. معادلات التبخر التجريبية
 - ٣. الطرق التحليلية

Evaporation Measurement Stations عياس التبخر. 7. محطات قياس التبخر.

توصىي منظمة WMO أن يكون الحد الادنى من توزيع محطات قياس التبخر كما يأتي:

- ١. المناطق الجافة: محطة وإحدة لكل ٣٠٠٠٠ كم ١.
- ۲. المناطق المعتدلة الرطبة : محطة واحدة لكل 0.000 كم 7 .
 - ٣. المناطق الباردة: محطة واحدة لكل ١٠٠٠٠٠ كم ١.

3. ع.معادلات التبخر التجريبية .Empirical Evaporation Eqs

تتوافر عدة من المعادلات التجريبية الموضوعة لحساب كمية التبخر بإستخدام بيانات الأنواء الجوية المتوفرة، و معظم هذه المعادلات تستند على معادلة دالتون و التي يعبر عنها بالشكل العام الآتي:

$$E_L = k f(u) (e_w - e_a)$$

حيث k: معامل ، ويام ديلة تصحيح لسرعة الرياح k

: Meyer Eq. معادلة ماير . 1. ٤. ٣

 $E_L = k_m (e_w - e_a) (1 + U_9/16)$

 U_9 : المتوسط الشهري لسرعة الرياح (كم/ساعة) عند إرتفاع ٩ متر فوق الأرض

 $K_{\rm m}$: (الصغيرة) المحيرات الكبيرة و \circ . و المحيرات الضحلة الصغيرة) المحامل تتراوح قيمته بين

: Rohwer Eq. معادلة روهور . 2 . ٤ ٣

 $E_L = 0.771 \; (1.465 - 0.000732 \; P_a) \; (0.44 + 0.0733 \; V_o) \; (e_w - e_a) \;$

معدل قراءة الباروميتر (ملم زئبق): Pa

 $V_{\rm o}$: معدل سرعة الريح (كم/ساعة) عند مستوى الارض والتي يمكن إعتبارها نفس السرعة على إرتفاع \cdot . \cdot متر فوق الأرض

ملاحظة / متخرج قيم e_{w} من جدول (r-r) من جدول الكتاب المنهجي.

كما تستخرج سرعة الرياح على أي إرتفاع (U_h) بمعلومية أي سرعة رياح (U) و حسب المعادلة التالية:

 $U_h = U (h)^{1/7}$

مثال (۱) / بحيرة ماء مساحتها السطحية ٢٥٠ هكتاراً تمتلك معدلات القيم الآتية خلال إسبوع، درجة الحرارة = ٢٠٠ م الرطوبة النسبية = ٤٠ %، سرعة الرياح على إرتفاع ١ م فوق الأرض = ١٦ كم/ساعة ، إحسب المعدل اليومي للتبخر من البحيرة و حجم الماء المتبخر خلال ذلك الإسبوع ؟

الحل / من الجدول (۳-۳) : ۱۷.0٤ الحل / من الجدول

 $e_a = 0.4 * 17.54 = 7.02 \text{ mmHg}$

$$U_9 = U_1 * (9)^{1/7} = 16 * (9)^{1/7} = 21.9 \text{ km/hr}.$$

بإستخدام معادلة ماير:

$$E_L = 0.36 (17.54 - 7.02) (1 + 21.9/16) = 8.97 \text{ mm/day}$$

إذن حجم الماء المتبخر في Y أيام (a^T) هو :

$$7 * (8.97/1000) *250*10^{-4} = 157000 \text{ m}^3$$

3. ه. الطرق التحليلية لتقديرالتبخر Analytical methods for estimating Evaporation

تصنف الطرق التحليلية لتقدير تبخر البحيرات إلى ثلاثة فئات:

- ١. طربقة الموازنة المائية
 - ٢. طريقة موازنة الطاقة
 - ٣. طريقة إنتقال الكتلة

ا . طربقة الموازنة المائية Water Budget Method . ١

$$P + V_{ig} + V_{is} = V_{og} + V_{os} + E_L + \Delta S + T_L$$

Or:
$$E_L = P + (V_{is} - V_{so}) + (V_{ig} - V_{og}) - T_L - \Delta S$$

(Seepage) جريان التسرب الخارج : $V_{\rm og}$ ، جريان المياه الجوفية اليومى : $V_{\rm ig}$ ، جريان التسرب الخارج : P

التجيرة (التصريف اليومي : E_L ، التبخر اليومي الداخل إلى البحيرة (التصريف اليومي : V_{is}

اليومي الخارج من البحيرة ، $T_{\rm L}$: فقدان النتح اليومي : $V_{\rm os}$

الزيادة في خزين البحيرة اليومي ΔS

ملاحظة / إن جميع الكميات هي بوحدة حجوم (m^3) أو بوحدات عمق (ملم) فوق مساحة معلومة.

Evapotranspiration Eqs. معادلات التبخرالكلي. 6. 6. معادلات

Penman Equation معادلة بنمان ۱. ٦. ۳

$$PET = \frac{AH_n + E_aY}{A + Y}$$

PET : التبخر الكلى الكامن اليومي (mm/day)

 $^{''''}$ ص (۳–۳) يستخرج من جدول (mmHg/ C^{o}) يستخرج من جدول (۳–۳) ص : A

 $(mmHg/C^{\circ})$ ۰.٤٩ = الهواء : Y

من مقدار الماء المتبخر لكل يوم H_n

معيار يشمل سرعة الرياح و العجز في الإشباع : E_{a}

$$H_n = H_a(1-r) (a+b(n/N)) - \sigma T_a^4 (0.56 - 0.092 \sqrt{e_a}) (0.1 + 0.9 (n/N))$$

 $a = 0.29 \cos \Phi$

 $(\ \ \ \ \ \)$ والمعة الشمس الساقطة خارج الجو فوق السطح الأفقي (mm/day) (جدول $(\ \ \ \ \)$ ص $(\ \ \ \)$

r : معامل الإنكسار = ٢٠.٠

 $^{1\cdot 1}$ ص عدد ساعات الإضاءة لضوء الشمس المتوقعة من جدول 0 ص 1

معامل ستيفن – بولتزمان = ** 10 ملم / يوم *

 $C^{o} + \Upsilon \vee \Upsilon = T_{a}$

 $E_a = 0.35 (1 + (U_2/160)) (e_w - e_a)$

لأرض (كم/يوم) معدل سرعة الرياح على إرتفاع ٢ متر فوق الأرض (كم/يوم) U_2

مثال (٢) / إحسب التبخر الكلي الكامن من منطقة قرب مدينة في شهر نوفمبر (تشرين الثاني) ، بإستعمال معادلة بنمان علماً أن المعلومات المتوفرة هي :

خط عرض 4 $^{\circ}28^{\circ}$ فوق سطح البحر ، المعدل الشهري لدرجة الحرارة 19 درجة مئوية ، الرطوبة النسبية $^{\circ}$ 0% معدل ساعات ضوء الشمس المسجلة (n) = 9 ساعة ، سرعة الرياح على إرتفاع ٢ م = $^{\circ}$ 0 كم / يوم الحل /

من جدول (۳-۳) مام زئبق $C^{\rm o}$ مام A مام زئبق من جدول (۳-۳) مام زئبق

من جدول (۱-۳) ملم $H_a \iff$ ملم / يوم

 $\begin{array}{l} n\,/\,N = 9\,/\,10.716 = 0.84 \\ e_a = 0.75\,*\,16.5 = 12.38 \quad mmHg \\ a = 0.29\,\cos\,28^{o}\,4^{\circ} = 0.2559 \quad , \ b = 0.52 \ , \ \sigma = 2*10^{-9} \\ T_a = 273 + 19 = 292\,k \qquad , \ \sigma T_a^{\ 4} = 14.613 \quad , r = 0.25 \end{array}$

$$\begin{split} H_n &= 9.506(1-0.25) \; (0.2559+0.52*0.84) - 14.613(0.56-0.092 \sqrt{12.38})(0.1+0.9 \; (0.84)) \\ H_n &= 1.99 \\ E_a &= 0.35 \; (1+(85/100)) \; (16.5-12.38) = 2.208 \qquad , \qquad Y = 0.49 \end{split}$$

PET = $\frac{(1*1.99) + (0.49*2.208)}{(0.49+1)}$ = 2.06 mm / day___

: Blaney – Criddle formula کریدل ۲. ٦. ۳

PET = 2.54 K F

 $F = \sum P_h \, \overline{T_f} / \, 100$

K : معامل تجريبي يعتمد على نوع المحصول (جدول $^{-1}$ $^{-1}$

F : المجموع الشهري لمعاملات المقنن المائي لتلك الفترة

نسبة شهرية للمعدل السنوي لساعات النهار و تعتمد على خط العرض للمنطقة (جدول $^{-7}$ - 0 1):

المعدل الشهري لدرجات الحرارة (فهرنهايت) : $\overline{\mathrm{T}}_{\mathrm{f}}$

مثال (٣) / إستخدم معادلة بلاني - كريدل لحساب PET لفصل تشرين الثاني - شباط الذي ينمو فيه الحنطة لمنطقة معينة تقع على خط عرض ٣٠٠ شمالاً وإن المعدل الشهري لدرجة الحرارة كما يأتي:

شباط	کانون ۲	کانون ۱	تشرین ۲	الشهر
18.0	11	١٣	17.0	درجة الحرارة (م [·])

الحل /

من جدول $(^{-7})$ ص $^{-1.9}$ للحنطة = 1..٠

Month	$T_{f}(F^{o})$	P_h	$P_{\rm h} T_{\rm f} / 100$
تشرین ۲	٦١.٧	٧.١٩	٤.٤٤
کانون ۱	00.5	٧.١٥	٣.٩٦
کانون ۲	01.1	٧.٣	٣.٧٨
شباط	٥٨.١	٧.٠٣	٤.٠٨

Total = 16.26

PET = 2.54 * 0.65 * 16.26 = 26.85 cm.

3. ٨. الإرتشاح Infiltration:

هو جريان الماء في الأرض خلال سطح التربة حيث يبزل جزء منها خلالها و هذه الحركة للماء من السطح إلى الداخل تسمى (الإرتشاح) و تلعب دوراً مهماً جداً في عملية السيح من خلال تأثيرها على التوقيت و التوزيع لمقدار الجريان السطحي (السيح) ، وفضلاً عن ذلك فإن الإرتشاح هي مرحلة أولية لشحن (تغذية) المياه الجوفية الطبيعية. و عملية الإرتشاح تتأثر بعدد كبير من العوامل من أهمها ما يأتي:

- 1. خصائص التربة Soil Properties : إن نوع التربة مثل الرمل أو الغرين أو الطين مثل نسيجها، تركيبها، المسامية تعد من الخصائص المهمة لتحديد كمية الماء المترشح فكلما كانت جزيئات التربة مفككة وذات مسامية عالية، كانت كمية الماء النافذة إلى داخل التربة أكبر.
- ٢. سطح الدخول Surface of Entry : إن إرتطام قطرات المطر فوق سطح التربة تسبب إزاحة للدقائق الناعمة ، وهي بدورها يمكن أن تسد فراغات المسام في الطبقات العليا، ويعد هذا عاملاً مهماً يؤثر على سعة الإرتشاح،

وعليه فإن السطح المغطى بالحشائش و بقية النباتات التي بإستطاعتها تقليل هذه العملية لها تأثير كيبر وواضح على قيمة سعة الإرتشاح.

٣. خصائص المائع Fluid Characteristics: يحتوي الماء المرتشح داخل التربة على عدد كبيرمن الشوائب الذائبة أو العالقة ، حيث أن تلوث الماء بالأملاح الذائبة مثلاً يمكن أن يؤثر على تركيب التربة و بدوره يؤثر على معدل الإرتشاح لكون أن مثل هذه الشوائب تسد المسامات الناعمة في التربة و تقلل سعة الإرتشاح فيها. أما درجة الحرارة فيبدو تأثيرها من حقيقة أنه يؤثر على لزوجة الماء والتي بدورها تؤثر على سرعة الإرتشاح.

3. ٩. سعة الإرتشاح Infiltration Capacity

يطلق على المعدل الأقصى الذي يمكن فيه لتربة أن تمتص الماء في وقت ما مصطلح (سعة الإرتشاح) ويرمز له بالرمز $(f_{\rm c})$ ويقاس بوحدة (سم / ساعة) . ويعبر عن المعدل الحقيقي للإرتشاح $(f_{\rm c})$ كما يأتي :

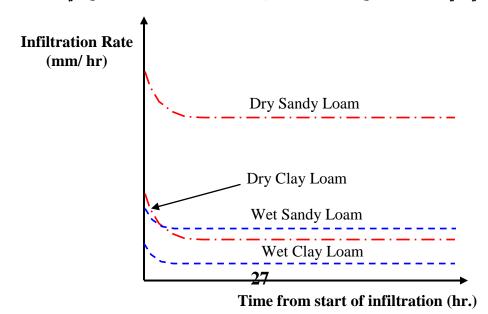
$$f = f_{\rm c}$$
 if $i > f_{\rm c}$

$$f = i$$
 if $i < f_c$

i: شدة المطر

Infiltration Capacity Values - اقيم سعة الإرتشاح الرتشاح

إن التغير المثالي في سعة الإرتشاح لنوعين من التربة ولظرفين أوليين وكما موضح في الشكل:



يتضح من الشكل أن سعة الإرتشاح للتربة المدروسة يقل مع الوقت منذ بداية المطر وإنها تقل مع درجة التشبع وإنها تعتمد على نوع التربة، حيث إشتق هورتون (Horton) عام 1930 معادلة تلاشي سعة الإرتشاح مع الوقت كما يأتي:

$$f_{ct} = f_{cf} + (f_{co} - f_{cf}) e^{-k_h t}$$

 $0 \le t \le t_d$

 f_{ct} : الإرتشاح في أي وقت من بداية سقوط المطر

 $f_{co}: \ t=0$ سعة الإرتشاح الأولية عند

القيمة النهائية لوضعية الإستقرار : fcf

فترة إستدامة المطر : td

 k_h : النباتى على خصائص التربة والغطاء النباتى

2. 11. أدلة الإرتشاح Infiltration Indices: في الحسابات الهيدرولوجية التي تشمل الفيضانات، وجد من الملائم إستخدام قيمة ثابتة لسرعة الإرتشاح خلال فترة إستدامة المطر، ويطلق على معدل سرعة الإرتشاح (أدلة الإرتشاح) ويوجد نوعين من الأدلة شائعة الإستعمال:

- ١. دليل Φ
- ۲. دلیل W
- ا . الدليل Φ : هو معدل سقوط المطر التي فوقها يكون حجم المطر الساقط مساوٍ لحجم السيح، ويشتق دليل Φ من توزيع المطر مع معرفة حجم السيح الناتج.

فإذا كانت شدة المطر (i) أقل من Φ تكون سرعة الإرتشاح مساوية لشدة المطر، أما إذا كانت شدة المطر (i) أكبر من Φ فيكون الفرق بين سقوط المطر والإرتشاح خلال فترة زمنية يمثل حجم السيح كما في الشكل :

Rainfall Intensity (cm/ hr)

مثال (3) / عاصفة مطریة عمقها ۱۰ سم ذات سیح مباشر مقداره ۵.۸ سم ، فإذا کان توزیع العاصفة المطریة کما هو موضح أدناه ، إحسب دلیل Φ للعاصفة المطریة

٨	٧	٦	٥	٤	٣	۲	١	الوقت من البداية (hr)
٠.٥	•	۲.۲	١.٨	۲.۳	1.0	٠.٩	٠.٤	الزيادة في المطر الساقط في كل ساعة (cm)

الحل /

الإرتشاح الكلي =
$$1.1 - 0.0 = 2.1$$
 سم

أفرض $t_{\rm c}$ الزيادة في المطر $t_{\rm c}$ الماعة أولى أفرض

سم / ساعة (هذه القيمة أكبر من الزيادة المطرية للساعة الأولى (٠٠٤) و الساعة الثامنة Φ

(م.م) لذلك تصبح قيمة t_c ساعة)

الإرتشاح =
$$.. - 0.. - 2.. - 0.. = 3.. سم$$

$$(O.K)$$
 سم / ساعة $(0.K)$ سم / ساعة

	٨	٧	٦	٥	٤	٣	۲	١	الوقت (hr)
-	•		10	1.70	1.70	90	٠.٣٥		الزيادة في المطر (cm)

 $\frac{V}{V}$. الدليل $\frac{W}{V}$ هو قيمة منقحة للدليل Φ حيث تفصل المفقودات الأولية من المفقودات الكلية و يسمى معدل قيمة سعة الإرتشاح (W):

$$W = \frac{P - R - I_a}{t_c} \qquad (cm / hr)$$

السقيط الكلى (سم) : P:

السيح الكلي (سم) : R

المفقودات الأولية (سم) : Ia

 $t_{c}:\ i>w$ فترة إستدامة الزيادة في المطر عندما تكون

الفصل الرابع السيح (Run – Off)

1.1. السيح : يعني السيح جريان أو تصريف السقيط من الجابية وخلال قناة سطحية موجودة في الجابية ويمثل الناتج منها في وحدة زمنية معينة.

إن الجريان أو السيح السطحي تحديداً مصطلح يطلق على الجريان الذي ينتقل فيه الماء كجريان فوق الأرض وخلال القنوات الموجودة في الجابية (مثل الجريان في قناة مفتوحة) ويصل فيه إلى مخرج المساحة، كما إن جزء السقيط الذي ينفذ

إلى الجزء العلوي من التربة ويتحرك جانبياً خلالها ثم يعود إلى السطح من بعض الأماكن البعيدة عن النقطة التي دخل فيها إلى التربة، وهذه المركبة من السيح السطحي تعرف بأسماء مختلفة منها الجريان البيني أو الجريان تحت السطحي (Subsurface Runoff).

أما الجزء الذي يصل إلى أعماق التربة ووصوله إلى خزين الماء الأرضي في التربة فيسمى جريان الماء الأرضي (Ground Water Runoff). يمكن تقسيم السيح السطحى إلى:

- 1. السيح المباشر Direct Runoff: وهو ذلك الجزء من السيح الذي يدخل الجدول مباشرة بعد سقوط الأمطار، وهذه تتضمن الجريان فوق سطح الأرض و الجريان البيني والمطر الذي يسقط مباشرة فوق الأسطح المائية للجابية كذلك في حالة الثلوج الذائبة فإن الجريان الناتج عنها يعد سيحاً مباشراً.
- ٢. الجريان القاعدي Base Flow : وهو الجريان المتأخر الذي يصل الجدول على نحوٍ فعال ويمكن أن يكون جزء من الجريان البيني المتأخر كثيراً جريان قاعدي.

أن الجريان بالمجرى المائي يعد جرياناً حقيقياً في الظروف الطبيعية وبدون تدخل الإنسان، مثل هكذا نوع من الجريان يسمى الجريان البكر (Virgin Flow) ويمكن الحصول على قيمته من العلاقة التالية:

$Rv = V_s + V_d - V_r$

الجريان البكر (م") : Rv

 V_s : ("م) مقاس الجريان المقاس

 V_d : حجم الجريان المأخوذ أو المحول من الجدول

 V_r : ("م") الجدول العائد إلى الجدول

مثال (1) / الجدول الآتي يعطينا قيماً لتصريف مقاس في موقع قياس التصريف خلال سنة. في موقع المقدمة لقياس التصريف (Upstream) بني سد غاطس (Weir) عبر الجدول لكي يحول σ و σ . مليون متر مكعب (Mm³) من الماء لكل شهر لأغراض الري و الصناعة على التوالي، والماء العائد إلى الجدول والذي يصب في الـ (Upstream) تم تخمينه بمقدار σ . مليون متر مكعب من الري و σ . مليون متر مكعب لأغراض الصناعة ، خمن الجريان البكر إذا كانت مساحة الجابية σ . σ ومعدل سقوط الأمطار السنوي هو σ مه اسم ، أوجد نسبة السيح σ المطر؟

11	11	١.	٩	٨	٧	*	٥	٤	٣	7	١	الشهر

٣	٧	٩	١٤	77	١٨	٨	۲.۱	۲.٠	٠.٨	1.0	۲	الجريان المقاس Mm ³
---	---	---	----	----	----	---	-----	-----	-----	-----	---	-----------------------------------

الحل /

$$V_r = 0.8 + 0.3 = 1.1 \text{ Mm}^3$$

 $V_d = 3 + 0.5 = 3.5 \text{ Mm}^3$

إذن Rv لكل شهر من أشهر السنة يتم ترتيبها بالجدول التالي:

17	11	١.	٩	٨	٧	٦	٥	£	٣	۲	١	الشهر
٣	٧	٩	١٤	77	١٨	٨	۲.۱	٠.٦	٠.٨	1.0	۲	\mathbf{V}_{s}
۳.۰	۳.٥	۳.٥	۳.٥	۳.۰	۳.۰	۳.٥	۳.٥	۳.٥	۳.٥	۳.٥	۳.٥	V_d
1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	1.1	$\mathbf{V_r}$
0.5	٩.٤	11.5	17.5	7 £ . £	۲۰.٤	1 • . £	٤.٥	٣	۳.۲	٣.٩	£.£	Rv

 $\Sigma \text{ Rv} = 116.8 \text{ Mm}^3$

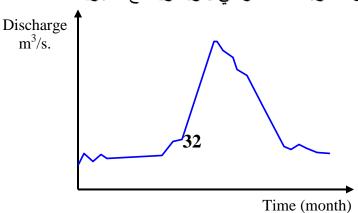
Annual Runoff = $116.8 * 10^6 / 120 * 10^6 = 0.973 \text{ m.} = 97.3 \text{ cm.}$

Runoff Coefficient = Runoff / Rainfall = 97.3 / 185 = 0.526

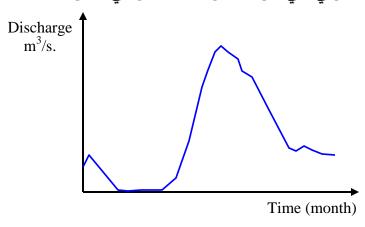
: Runoff Characteristics of Streams السيح للجداول .٢.٤

إن دراسة الهيدروغرافات السنوية تمكننا من تصنيف الجداول إلى ثلاثة أصناف:

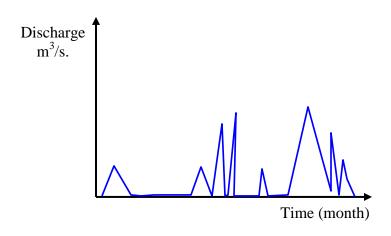
1. المجاري المائية المستمرة: وهي التي تحتوي على ماء طول الوقت وتجهز بالماء الأرضي خلال السنة وحتى خلال فصول الجفاف فإن منسوب الماء الأرضى يكون فوق قاع المجرى.



٢ . المجاري المائية المتقطعة : وهي التي يكون تجهيزها بالماء الأرضى محدوداً.



٣. السيول: وهي المجاري المائية التي ليس فيها أي مشاركة للجريان القاعدي ، حيث يتضح من الشكل أدناه ذبذبات الجريان العائد للعاصفة.



ويصورة عامة فإن خصائص الجريان للجدول تعتمد على:

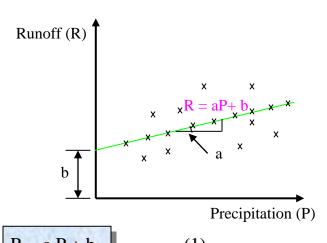
- ١. خصائص الأمطار: قيمة الشدة المطرية، توزيع الشدة حسب الزمان و المكان وتغييراتها.
- ٢. خصائص الجابية : مثل التربة و الغطاء النباتي و الميل ، جيولوجية و شكل الجابية و كثافة البزل.
 - ٣. العوامل المناخية: التي تؤثر على التبخر الكلي.

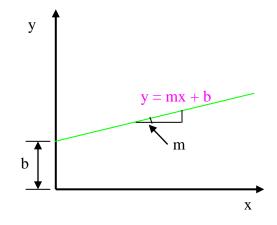
٣.٤. الحصيلة (حجم السيح السنوي):

هي الكمية الكلية للماء التي نتوقعها من الجدول خلال فترة معلومة من السنة وهي تمثل حجم السيح السنوي:

وهنالك عدة طرق في تخمين الحصيلة منها:

- 1. الإرتباط بين المجرى المائي و الأمطار.
 - ٢. المعادلات التجريبية.
 - ٣. تمثيل الجابية.
 - ١. إرتباط الأمطار السيح:





$$R = a P + b \qquad (1)$$

$$a = \frac{N(\sum PR) - (\sum P)(\sum R)}{N(\sum P^2) - (\sum P)^2} \qquad (2)$$

$$b = \frac{\sum R - a \sum P}{N}$$
 (3)

عدد مجاميع الملاحظات لـ N: R, P

$$r = \frac{N(\sum PR) - (\sum P)(\sum R)}{\sqrt{[N(\sum P^{2}) - (\sum P)^{2}] * [N(\sum R^{2}) - (\sum R)^{2}]}}$$
 (4)

P ملاحظة / قيمة $R < \longrightarrow 0 \le r \le 1$ لها إرتباط موجب مع P ملاحظة / $R < \longrightarrow 0.6 < r < 1$

للجوابي الكبيرة ،فإن العلاقة بين R و P علاقة أسية :

$$R = \beta P^{m} \dots (5)$$

$$\ln R = m \ln P + \ln \beta \dots (6)$$

مثال (Y) المعلومات المعطاة في الجدول أدناه هي الأمطار الشهرية P وقيم السيح R المرادفة لها والتي تعطي فترة R شهراً لجابية . طور معادلة الإرتباط بين P و R .

. K 31 0 3												
R(cm)	P(cm)	الشهر	R(cm)	P(cm)	الشهر							
٨	٣.	١.	•.0	0	1							
۲.۳	١.	11	١.	40	۲							
١.٦	٨	١٢	۱۳.۸	٤٠	٣							
•	۲	١٣	۸.۲	٣.	٤							
٦.٥	77	١٤	٣.١	10	٥							
٩.٤	٣.	10	٣.٢	١.	۲							
٧.٦	70	١٦	٠.١	٥	٧							
1.0	٨	١٧	17	٣١	٨							
٠.٥	٦	١٨	١٦	٣٦	٩							

الحل/

$$N=18$$
 , $\Sigma P=348$, $\Sigma R=104.3$, $\Sigma P^2=9534$, $\Sigma R^2=1040.51$, $\Sigma PR=3083.3$

$$(\Sigma P)^2 = 121104$$
 , $(\Sigma R)^2 = 10878.49$

$$a = 0.38$$
 , $b = -1.55$, $R = 0.38 P - 1.55$

$$r = 0.964$$
 ، $r = 0.964$ ، $r = 0.964$ ، $r = 0.964$

. ٣.٤ المعادلات التجريبية Empirical Equation

من أهم المعادلات الوضعية التي تربط بين الأمطار والسيح السطحي هي معادلة (خوسلاس 1960) حيث توصل إلى معادلة تجريبية تربط مابين الأمطار والسيح السطحي والفترة الزمنية المأخوذة (بالشهر).

$$R_{m} = P_{m} - L_{m}$$

$$L_m = 0.48 T_m$$

$$T_{\rm m} > 4.5^{\rm o} {\rm C}$$

 R_m : (سم) السيح السطحى الشهري ($R_m \ge 0$)

 P_m : (سم) الأمطار الشهرية

 L_m : (سم) الشهرية الضائعات الشهرية

متوسط درجة الحرارة الشهرية للجابية (بالدرجة المئوية) . Tm:

: لقيم $T_{\rm m}$ أقل أو مساوية ٤.٥ درجة مئوية ، الضياع ($L_{\rm m}$) يمكن فرضه كما يأتي

T(°C)	٤.٥	-1	- 6.5
L _m (cm)	2.77	1.78	1.52

مثال (٣) / تم الحصول على المعدل الشهري للأمطار ودرجات الحرارةلجابية ، إحسب السيح السطحي السنوي و معامل السيح بإستعمال معادلة خوسلاس.

کانون ۱	تشرین ۲	تشرین ۱	أيلول	آب	تموز	حزيران	آيار	نيسان	آذار	شباط	کانون ۲	الشهر
١٤	۱۹	44	47	44	٣١	٣٤	٣١	44	۲١	١٦	14	T(°C)
۲	١	۲	17	44	77	17	۲	٠	۲	ŧ	£	المطر (cm)

الحل /

بما أن قيم $T_{
m m}$ أكبر من ٤٠٥ درجة مئوية

 $L_m = 0.48 T_m$

I	کاتون ۱	تشرین ۲	تشرین ۱	أيلول	آب	تموز	حزيران	آيار	نيسان	آذار	شباط	کانون ۲	الشهر
	7.77	9.17	18.97	17.66	14.41	14.44	17.77	14.44	17.97	١٠.٠٨	7.68	5.76	$\mathbf{L}_{\mathbf{m}}$
	•			7.07	104	14.14						•	R _m

السيح السطحي السنوي = 10.00 + 10.01 = 7.07 سم عامل السيح السطحي السنوي = 1.7 / 72.0 سرمعامل السيح السطحي السنوي = 1.7 / 72.0

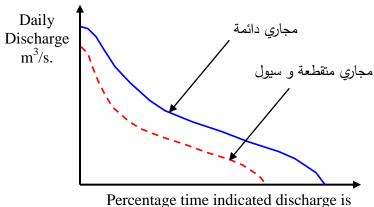
٤.٤. منحنى الجربان - الإستدامة Flow - Duration Curve:

هو العلاقة بين التصريف ضد النسبة المئوية التي يكون فيها الجريان مساوياً أو متجاوزاً ، ويعرف هذا المنحني أيضاً بمنحني التصريف التكراري. فإذا كان عدد نقاط المعلومات المستعملة هو N في هذه القائمة ، فإن تعيين المواقع (Plotting Position) لأي تصريف Q هي:

$$P_p = \frac{m}{N+1} *100$$

m : فيمة الصف التي يكون فيها الجربان مساوياً أو متجاوزاً لعدد الأيام في فترة الصف

 P_p : النسبة المئوية للإحتمال لقيمة الجريان المساوية أو المتجاوزة



٤.٥. خصائص منحني الجربان - الإستدامة Flow - Duration Curve Characteristics:

- ١. ميل المنحنى يعتمد على الفترة المختارة للمعلومات (كلما كانت الفترة الزمنية قليلة كلما كان الميل أشد).
- ٢. إن وجود الخزان على المجرى المائي يؤثر على منحني الجريان الإستدامة البكر وهذا يعتمد على طبيعة تنظيم الجريان.
- ٣. منحني الجريان الإستدامة عندما يعين على ورق لوغاريتمي يكون على شكل خط مستقيم و على الأقل في الجزء الوسطي من المنحني و يشتق منه معاملات مختلفة تبين التغيير في الجريان، كذلك يستفاد منه في مقارنة خصائص الجريان للمجارى المائية المختلفة.
 - ٤. إن التقويم التكراري لحدوث الجريان في منحني الجريان الإستدامة لا يظهر تأثيرها في المنحني.
 ومن فوائد هذا المنحنى:
 - ١. تقويم الجريانات المختلفة المعتمدة في التصميم أو هندسة مشاريع المصادر المائية.
 - تقويم خصائص الطاقة الكامنة للطاقة المائية للنهر (HydroPower).
 - ٣. تصميم منظومات البزل.
 - ٤. دراسات السيطرة على الفيضان.
 - ٥. مقارنة الجوابي المتقاربة مع إمكانية تحديد الجريان في المجاري المائية.

مثال (٤) / الجريان اليومي لنهر لثلاث سنوات متعاقبة موجودة في الجدول أدناه، أيضاً يحتوي الجدول على عدد أيام الجريان السنوية العائدة لكل تصريف

ة زمنية	الجريان لكل فتر	الجريان اليومي (m³/s)			
1976 _ 1978	1976 _ 1978 1978 _ 1978		(III 75) Q Q Q Q Q		
٥١		0	140 - 120.1		
١.	٧	۲	120 - 100.1		
10	١٨	17	100 - 80.1		
10	٣٢	10	80 - 60.1		

جامعة ديالى / كلية الزراعة / قسم علوم التربة والموارد المائية الهيدرولوجي والموارد المائية / المرحلة الر ابعة أ.م. د.احمد بهجت خلف

49	۳.	60 - 50.1
٦.	٧.	50 - 40.1
٧٥	٨٤	40 - 30.1
٥,	٦١	30 - 25.1
٤٥	٤٣	25 - 20.1
٣.	۲۸	20 - 15.1
١٨	10	15 - 10.1
•	٥	10 - 5.1
	7. YO O. £O W. IA	7. Y. YO AE O. 71 EO ET T. YA 1A 10

إحسب ٥٠% و ٥٧% جريانات معتمدة للنهر. الحل /

: محساب قيمة P_p (محور X) عسب القانون

$$P_{p} = \frac{m}{N+1} *100$$
مقیاس لوغاریتمي

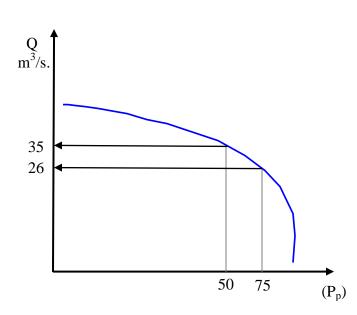
مقابل قيم التصريف المعطاة في السؤال (مقياس إعتيادي محور Y).

عدد أيام الجريان عدد أيام الجريان عدد أيام الجريان التراكمي (m) المتراكمي (m)	الجريان اليومي عدد أيام الج (m ³ /s)
---	--

$P_p = \frac{m}{N+1} * 100$			1974_1978	1978_1977	1977 _ 1971	
.,00	٦	٦	٥	١	0	140-120.1
۸۲.۲	70	19	١.	٧	۲	120-100.1
٦.٣٨	٧.	٤٥	10	١٨	١٢	100-80.1
17	١٣٢	٦٢	10	٣٢	10	80-60.1
71.01	777	١٠٤	٤٥	79	٣.	60-50.1
٣٩.١٩	٤٣٠	198	٦٤	٦٠	٧.	50-40.1
٦٠.٦٢	110	740	٧٦	٧٥	٨٤	40-30.1
٧٦.٣	۸۳۷	١٧٢	٦١	٥,	٦١	30-25.1
۸٧.٧٨	974	١٢٦	٣٨	٤٥	٤٣	25-20.1
90.70	1.27	۸۳	70	٣.	۲۸	20-15.1
99.50	1.91	٤٥	17	١٨	10	15-10.1
99.91	1.97	٥	•	•	٥	10-5.1

 Σ 1096

N=1096 : من المنحني $\text{ po} = Q_{50}$ $\text{ po} = Q_{75}$ $\text{ po} = Q_{75}$



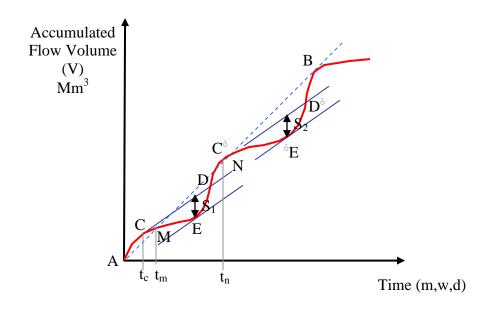
٠٦.٤ منحني الجريان التراكمي (الكتلة) Flow – Mass Curve:

هو تعيين للتصريف التراكمي الحجمي (V) ضد الوقت والمعينة في ترتيب متسلسل.

$$V = \int_{t}^{t} Qdt$$
 (تكامل لمنحني الهيدروغراف)

 $t_{\rm o}$: الوقت الإبتدائي للمنحني

معدل التصريف : Q



ملاحظة /

. ميل منحني التراكم في أي نقطة يمثل ($Q = \mathrm{dv} \, / \, \mathrm{dt}$) وهو مساوٍ لمعدل الجريان في أي لحظة.

٢. ميل الخط AB يمثل معدل التصريف على طول الفترة التي تم بها تعيين سجل المنحني.

٤. حساب حجم الخزبن Storage Volume Evaluation:

هو لفرق التجميعي بين حجم التجهيز وحجم الطلب منذ بداية فصل الجفاف:

 $S = \Sigma V_s - \Sigma V_D$

حجم الخزين الأعظم: S

 ΣV_s : حجم التجهيز

 ΣV_D : حجم الطلب

Accumulated (ويمكن الحصول على قيمة S من المنحني التراكمي بحساب أكبر فرق في الإحداثي الصادي S في S من المنحني التجهيز و الطلب S لأن أقل حجم للخزن مطلوب للخزان هو أكبر قيمة S فوق فترات الجفاف المختلفة.

مثال (٥) / الجدول الآتي يعطينا معلومات عن المعدل الشهري للجريان في نهر خلال سنة ، إحسب أوطأخزن نحتاجه للحفاظ على معدل للطلب هو ٤٠ م /ثا؟

17	11	١.	٩	٨	٧	٦	٥	٤	٣	۲	١	الشهر
٧.	٨٠	٩.	1.0	٨.	٥,	77	10	70	٣٥	٤٥	٦.	معدل الجريان m ³ /s

الحل /

m³/s. day التجميعي	مجم الجريان الشهري m³/s. day	معدل الجريان m ³ /s	الشهر
147.	١٨٦٠	٦٠	١
717.	177.	٤٥	۲
٤٢٠٥	1.40	٣٥	٣
£900	٧٥٠	70	٤
0 £ 7 .	१ २०	10	0
٦٠٨٠	٦٦.	77	7
٧٦٣٠	100.	٥,	٧
1.11.	7 £ 1.	۸۰	٨
١٣٢٦٠	٣١٥٠	1.0	٩
17.0.	۲۷۹.	٩.	١.
1150.	7 2	۸۰	11
۲٠٦٢٠	۲۱۷۰	٧.	17

Accumulated Flow Volume (V)
Mm³

Demand Line = slope = 40 m³/s

من المنحني:

For $Q_d = 40 \text{ m}^3/\text{s}$. $S_1 = 2100 \text{ m}^3/\text{s}$. day

مثال (٦) / حل المسألة السابقة بإستخدام الحسابات الرياضية و بدون إستخدام منحني الكتلة

الحل /

حجم الجريان التجميعي الأقصى (cumec day)	حجم الطلب التجميعي الأقصى (cumec day)	الفرق (5) Col	حجم الطلب (cumec.day)	معدل الطلب m³/s	حجم الجريان الشهري .m³/s العy	معدل الجريان m³/s	الشهر
٦٢.		٦٢.	178.	٤٠	141.	٦.	١
٧٦.		١٤٠	117.	٤٠	١٢٦٠	٤٥	۲
	-155	-155	178.	٤٠	1.40	٣٥	٣
	-605	-450	17	٤٠	٧٥٠	۲٥	٤
	-1380	-755	178.	٤٠	٤٦٥	10	٥
	-1920	-540	17	٤٠	٦٦٠	77	٦
٣١.		٣١.	178.	٤٠	100.	٥,	٧
100.		178.	178.	٤٠	7 £ A .	۸۰	٨
٣٥		190.	17	٤٠	710.	1.0	٩
7.0.		100.	178.	٤٠	۲۷۹.	٩.	١.
٧٢٥.		17	17	٤٠	75	۸۰	11
۸۱۸۰		94.	178.	٤٠	717.	٧.	١٢

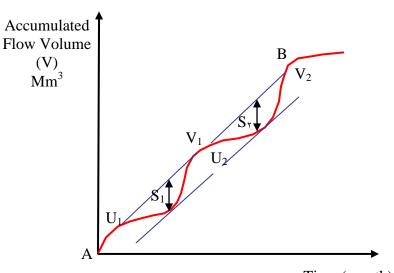
 m^3/s . day 1970 = (۷ من عمود وأوطأ خزن (من عمود العلم أوطأ خزن)

ملاحظة/

العمود ٨ يشير إلى الزيادة التجميعية لحجم الجريان الداخل إبتداءً من كل طلب سحب من الخزان.

:Calculation of Maintainable Demand الطلب المقبول ٨.٤.

هو تعين الطلب الأعظم الذي من الممكن أن نحافظ عليه من خزان معروف الحجم من خلال إستعمال منحنى التراكم.



Time (month) من أهم النقاط التي يمكن ملاحظتها بعناية في إستعمال منحني التراكم:

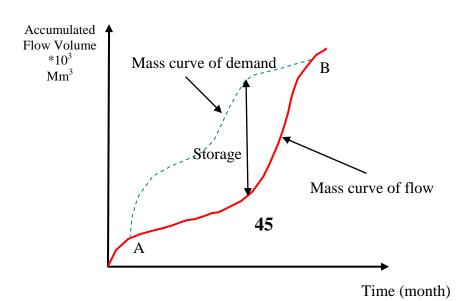
- ١. المسافة الرأسية ما بين مماسين متعاقبين لمنحني التراكم في نقطة الإرتفاع (نقطة V_1 و V_2) تمثل الماء المزاح عبر المسيل المائى.
- ٢. إن خط الطلب يجب أن يقاطع منحني الكتلة فيما إذا كان الخزان مهيأ للإمتلاء ، أما إذا لم يتقاطع خط الطلب مع المنحنى فهذا يشير إلى عدم كفاية الجربان الداخل إلى الخزان.

مثال (٧) / إستعمل منحني الكتلة للمثال السابق لكي نحصل على أعلى معدل منتظم يمكن أن نحافظ عليه لخزن قيمته ٣٦٠٠ م /ثا يوم؟

- ٢. نرسم مماساً للمنحني من نقطة التحدب الأولى (C) بإتجاه نقطة (Y) ثم نقطة (D) وهي نقطة تقاطع الخط المستقيم الناتج مع منحنى الكتلة.
 - ٣. يحسب ميل الخط المستقيم CYD وهو (50 m3/s.) وهو يمثل معدل الطلب المنتظم.

ع. ٩. الطلب المتغير Variable Demand:

وهو التغير في معدل خط الطلب مع الوقت لتلبية الإحتياجات المائية المستعملة في السقي و الطاقة و إحتياجات الإسالة.



ملاحظة / الخزان مملوء في نقطتي A و B .

مثال (٨) / تم جمع المعلومات التالية لخزان مقترح. وبأفتراض أن معدل مساحة الخزان هي ٢٠ كم ، خمن الخزين الذي نحتاجه حتى نوفي هذه المتطلبات . أفرض أن معامل السيح للمساحة المغمورة بواسطة الخزان يساوي ٠٠٠ ؟

الأمطار الشهرية (cm)	التبخر الشهري (cm)	الطلب Mm ³	m ³ /s متوسط الجريان	الشهر
۲	١٢	25	70	١
۲	١٣	26	۲.	۲
١	١٧	77	10	٣
١	١٨	44	١.	٤
١	۲.	79	٤	0
١٣	١٦	79	٩	٦
۲ ٤	١٢	19	١	٧
١٩	١٢	۱۹	١٠٨	٨
١٩	١٢	19	۸.	٩
١	١٢	19	٤٠	١.
٦	11	71	٣.	11
۲	٧	70	٣٠	١٢

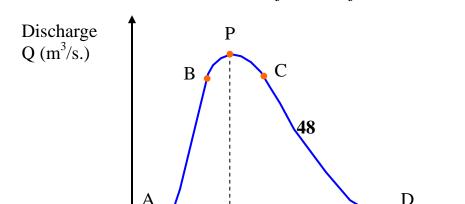
 $Mm^3 \ 0.2 \ E = 1 \cdot \ X \ Y \cdot X \ E/100 = حجم التبخر = Mm^3 \ 0.1 \ P = 1 \cdot \ X \ Y \cdot X \ (\cdot \cdot \circ - 1) \ P/100 = الأمطار = 0.1 \ V \cdot X \ (\cdot \cdot \circ - 1) \ P/100 = 0.1 \ V$

الزيادة	T 41 .**11				ية المسحوبة	الكم		
التجميعية لحجم الجريان Mm ³	الزيادة التجميعية نلطلب Mm ³	الفرق Mm ³	السحب الكلي (٥+٤+٣) Mm ³	الأمطار Mm³	التبخر Mm³	الطلب Mm³	الحجم الداخل Mm ³	الشهر
٩	٨	٧	٦	٥	ź	٣	۲	١
٣٩.٨	_	89.1	77.7	-0.2	۲.٤	25	٦٧	کانون ۲
۲۰.۲	_	20.4	۲۸.٤	-0.2	۲.٦	26	٤٨.٨	شباط
٧٠.١	-	9.9	٣٠.٣	-0.1	٣.٤	77	٤٠.٢	آذار
-	-6.6	-6.6	٣٢.٥	-0.1	٣.٦	79	۲٥.٩	نیسان
-	-28.8	-22.2	٣٢.٩	-0.1	٤	79	١٠.٧	آيار
_	-36.4	-7.6	30.9	-1.3	٣.٢	79	77.7	حزيران
7 & A . A	_	7 & A . A	19	-2.4	۲.٤	19	۲٦٧.٨	تموز
٥١٨.٦	-	۲٦٩.٨	19.0	-1.9	۲.٤	19	۲۸۹.۳	آب
٧٠٦.٥	-	144.9	19.0	-1.9	۲.٤	19	۲.٧.٤	أيلول
٧٩٢.٣	-	٨٥.٨	۲۱.۳	-0.1	۲.٤	19	1.4.1	تشرین ۱
۸٤٧.٥	-	00.7	۲۲.٦	-0.6	7.7	71	٧٧.٨	تشرین ۲
۸۹۹.۷	_	07.7	۲۸.۲	-0.2	٣.٤	70	٨٠.٤	کانون ۱

أعظم طلب = ٣٦.٤ مليون متر مكعب

الفصل اکخامس الهید سروغراف (Hydrograph)

.١. الهيدر وغراف : هو تعيين للتصريف في مجرى مائي أو على جابية معينة نتيجة عاصفة مطرية ضد الزمن.



الشكل أعلاه يمثل هيدروغراف العاصفة أو هيدروغراف الفيضان ، وإن هذا الهيدروغراف له عدة مركبات أهمها:

- 1. الطرف الصاعد AB (Rising Limb) : وهو الزيادة في التصريف بسبب الزيادة التدريجية في بناء الخزين في القنوات فوق سطح الجابية . إن الضائعات الأولية وضائعات الترشح العالية خلال الفترة الأولى من سقوط العاصفة المطرية تسببان زيادة بطيئة في التصريف وبإستمرار العاصفة أكثر فأكثر فإن الجريان من أبعد نقطة في المساحة سوف يصل إلى مخرج الجابية و بالوقت نفسه فإن ضائعات الترشيح سوف تقل مع مرور الوقت ولهذا فإنه بسقوط عاصفة منتظمة فوق الجابية فإن السيح سوف يزداد بسرعة مع الوقت.
- Y. قطعة الحافة BC (Crest Segment) : وهي أحد الأجزاء المهمة من الهيدروغراف لأنها تحتوي على ذروة الجريان والتي تحدث عندما تشارك أجزاء مختلفة من الجابية بنفس الوقت في إيصال كمية الجريان إلى الحالة العظمى في مخرج الجابية .
 - . C و B النروة (Peak)P : النقطة الواقعة بين نقطتي الإنقلاب
- 3. الطرف الهابط (منحني الإنحسار) CD (Recession Limb): إن منحني الإنحسار يمتد من نقطة الإنقلاب في نهاية قطعة الحافة إلى وقت بدء أو شروع الماء الأرضي بالجريان ويمثل لنا عملية سحب الماء من الخزين الذي تم خزنه في الجابية خلال المرحلة الأولى من الهيدروغراف.

إن نقطة البداية لمنحني الإنحسار (أي نقطة الإنقلاب الثانية) تمثل حالة الخزين الأعظم وحيث أن نفاد الخزين يحدث بعد توقف سقوط الأمطار، لذلك فإن شكل هذا الجزء من الهيدروغراف لايعتمد على خصائص العاصفة المطرية بل يعتمد إعتماداً كلياً على خصائص الجابية.

- . Peak Time) t_p وقت الذروة وقت الذروة (Peak Time) وقت الذروة وقت الذروة
 - (Base Time) t_B زمن القاعدة. ٦

إن الهيدروغراف يمثل حالات السيح بأشكالها الثلاثة:

1. السيح السطحي Surface Runoff . الجربان البيني Surface Runoff

كذلك يتضمن التأثيرات الكاملة للإختلافات الكبيرة بين خصائص الحوض و خصائص العاصفة المطرية ، لذلك فإن عاصفتين مطريتين تسقطان على حوضٍ واحد لهما هيدروغراف يختلف فيها الواحد عن الآخر ، وبالمثل فإن العواصف المتشابهة في جابيتين تنتج لنا هيدروغرافاً الواحد فيها مختلف عن الآخر.

وعلى هذا الأساس فإن فحص عدد من سجلات هيدروغراف الفيضان للمجاري المائية ، يلاحظ أن قسماً منها يحتوي على عدة ذروات للفيضان في حين أن الهيدروغراف البسيط يحتوي على ذروة واحدة كما في الشكل السابق.

<u>٢.٥. العوامل المؤثرة على هيدروغراف الفيضان:</u>

إن العوامل المؤثرة على شكل الهيدروغراف من الممكن تصنيفها إلى:

أولاً: عوامل الجغرافية الطبيعية:

- ١. خواص الحوض
- أ. شكل الحوض: يؤثر الشكل في الوقت الذي يستغرقه الماء حتى يصل من الأجزاء البعيدة من الجالبية إلى مخرجها، وبناءً عليه فإن نقطة الذروة و شكل الهيدروغراف يتأثر بصورة مباشرة بشكل الحوض.
- ب. حجم الحوض: إن الأحواض الصغيرة تتصرف على نحو مختلف عن الأحواض الكبيرة وخاصة بالنسبة إلى طبيعة وأهمية الحالات المختلفة للسيح، وفي الجوابي الصغيرة فإن حالة الجريان و الشدة المطرية تلعبان دوراً مهماً في تحديد ذروة الفيضان في مثل هذه الجوابي. أما في الكبيرة منها فإن هذه التأثيرات تكون مخفية ويكون نوع الجريان السائد ه الجريان في القناة.

ج. الميل: إن ميل المجرى المائي الرئيسي يعد أحد الأمور المؤثرة على سرعة الجريان في القناة ، وحيث أن منحني الإنحسار في الهيدروغراف يمثل نزف الخزين (depletion of storage) من الجابية فإن من العوامل التي لها تأثير واضح على ذلك ميل القناة للمجري المائي ، حيث كلما كان الميل كبيراً فإن نزف الخزين يكون سريعاً وميل منحني الإنحسار يصبح شديداً وكنتيجة لذلك يكون وقت القاعدة للهيدروغراف صغيراً.

د. كثافة البزل: هي النسبة بين مجموع أطوال القنوات الموجودة بالجابية إلى المساحة الكلية للجابية ، وكلما كانت كثافة البزل عالية فإن ذروة التصريف تكون عالية وفي حالة كون كثافة البزل قليلة فإن الجريان فوق سطح الأرض هو السائد و الهيدروغراف الناتج له ذروة تصريف واطئة وطرف صاعد بطيء ، كما إن قطعة الحافة تكون عريضة نسبياً.

ه . طبيعة الوديان

و. الإرتفاع

٢. خصائص الترشيح:

أ. إستعمالات الأرض و الغطاء النباتي : إن وجود الغطاء النباتي يزيد من نفاذية التربة ومن السعة الخزنية لها أي إن إستيعابها للماء بكمية أكبر، وفضلاً عن ذلك فإنها تعمل على تأخير جريان الماء فوق سطح الأرض، وعلى هذا الأساس فإن الغطاء النباتي يقلل ذروة الجريان و هذا التأثير يكون واضحاً في الجوابي التي تقل مساحتها عن ١٥٠ كم ويكون تأثيره كبيراً جداً في حالة الأمطار القليلة.

ب. نوع التربة و الظروف الجيولوجية

ج. وجود البحيرات والمستنقعات ومناطق الخزن الأخرى

٣. خصائص القناة : مثل مقطع الخشونة و السعة الخزنية.

ثانياً: العوامل المناخية:

١. خصائص العاصفة المطرية من حيث الشدة و الإستدامة وإتجاه حركة العاصفة المطرية

حيث أن ذروة و حجم السيح السطحي تتناسب طردياً مع شدة وإستدامة العاصفة المطرية، كما إن حركتها من أعلى الجابية إلى أسفلها فإن هذا يعني أن تركيزاً عالياً و سريعاً للجريان يمكن أن يحصل في مخرج الجابية وينتج لنا هيدروغرافاً له ذروة فيضان واطئة ووقت القاعدة فيه طويل.

٢. الضائعات الإبتدائية

٣. التبخر الكلي

ه. ٣. معادلة منحنى الإنحسار . Recession Curve Eq.

إشتق بارنس (عام ١٩٤٠) معادلة منحنى الإنحسار:

$$Q_t = Q_o K_r^t \quad (1)$$

 Q_t : التصريف في الزمن

 Q_o : التصريف الأولي

 K_r : ثابت الإنحسار ($K_r < 1$)

المعادلة أعلاه يمكن كتابتها بصورة أسية:

$$Q_t = Q_o e^{-at} \qquad \dots (2)$$

$$a = - ln K_r$$

$$K_r = k_{rs} \cdot k_{ri} \cdot k_{rb}$$

 $k_{rs}=$ ثابت إنحسار الجريان البيني $k_{ri}=0.05-0.2$, $k_{ri}=0.05$, $k_{ri}=0.05$ = 1 $k_{rb}=0.99$

مثال (١) / الأرقام أدناه تمثل جزء الإنحسار من هيدروغراف الفيضان ، المطلوب حساب معامل إنحسار الجريان القاعدي و الجريان السطحي ، علماً بأن الوقت هو من النقطة التي وصل فيها الهيدروغراف الذروة . أفرض أن مركبة الجريان البيني ملغية.

التصريف (m³/s)	الوقت من الذروة (day)	التصريف (m ³ /s)	الوقت من الذروة (day)
٣.٨	٤	٩.	•
٣	٤.٥	٦٦	٠.٥

جامعة ديالى / كلية الزراعة / قسم علوم التربة والموارد المائية الهيدرولوجي والموارد المائية / المرحلة الر ابعة أم داحمد بهجت خلف

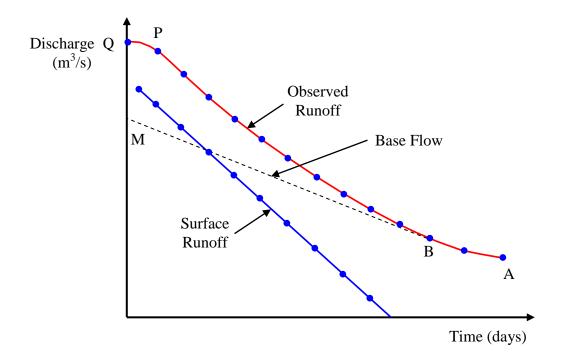
۲.٦	٥	٣٤	١
۲.۲	0.0	۲٠	1.0
١.٨	٦	١٣	۲
١.٦	٦.٥	٩	۲.٥
1.0	٧	٦.٧	٣
		٥	٣.٥

الحل/

يتم تعيين هذه المعلومات على مقياس نصف لوغاريتمي يكون فيها التصريف على مقياس اللوغاريتم كما في الشكل. جزء المنحني AB والذي رسم على خط مستقيم يمثل الجريان القاعدي . الجريان السطحي إنتهى في النقطة B بعد ٥ أيام من الذروة.

من معادلة (١):

$$Q_t / Q_o = K_{rb}^t$$
 \longrightarrow $\log K_{rb} = \frac{1}{t}$ $\log (Q_t / Q_o)$



من الشكل ، لو أخذنا:

$$Q_o = 6.6 \; m^3/s. \quad , \quad t = 2 \; days \quad , \quad Q_t = 4 \; m^3/s.$$

$$\log K_{rb} = \frac{1}{2} \log (\xi / 6.6) \longrightarrow K_{rb} = 0.78$$

$$Q_{\rm o} = 26 \ m^3/s. \quad \ , \quad \ t = 2 \ days \quad \ , \quad \ Q_t = 2.25 \ m^3/s.$$

$$\log K_{rs} = \frac{1}{2} \log (2.25 / 26)$$
 $K_{rs} = 0.29$

$$K_r = 0.29 * 0.78 * 1 = 0.226$$

ه. ٤. فصل الجريان القاعدي Base Flow Separation:

في دراسة وتحليل الهيدروغراف ، نجد أن العلاقة يبن هيدروغراف الجريان السطحي و المطر المؤثر (أي المطر مطروحاً منه الضائعات) تظهر على نحو واضح وإن هيدروغراف الجريان السطحي نحصل عليه من الهيدروغراف الكلي وذلك بفصل الجريان السريع عن الجريان البطيء. ومن المعتاد أن نعتبر الجريان البيني جزءاً من الجريان السطحي أي أنه واقع ضمن الجريان السريع، ولهذا فإنه يتم طرح الجريان القاعدي من الهيدروغراف الكلي للعاصفة لكي نحصل على هيدروغراف الجربان السطحي، وهنالك ثلاث طرق تستعمل لفصل الجربان القاعدى :

الطريقة الأولى: طريقة الخط المستقيم:

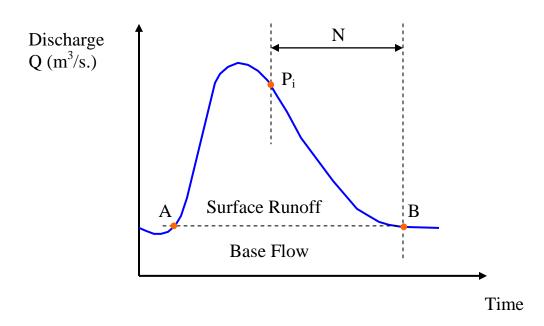
يتم فصل الجريان القاعدي وذلك بوصل بداية السيح السطحي بخط مستقيم على الطرف الهابط والتي تمثل نهاية السيح المباشر، وكما في الشكل فإن نقطة A تمثل بداية السيح المباشر وهي عادةً يمكن تحديدها بسهولة حيث أنها تمثل التغير الحاد في معدل السيح في تلك النقطة. أما النقطة B فتمثل نهاية السيح المباشر وهي صعبة التعيين بالضبط وهنالك معادلة تجريبية لتحديد الفترة الزمنية N (باليوم) من نقطة الإنقلاب P_i إلى النقطة B وهي:

$$N = 0.83 A^{0.2}$$

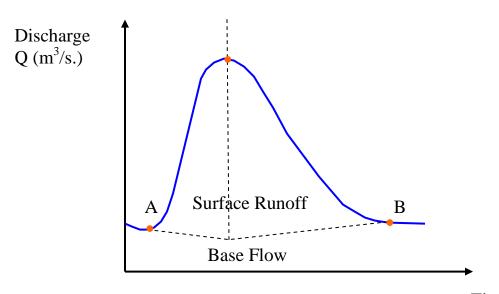
المساحة المبزولة (كم م) : A

حيث توصل النقطتان A و B بخط مستقيم لفصل الجريان القاعدي عن السيح السطحى

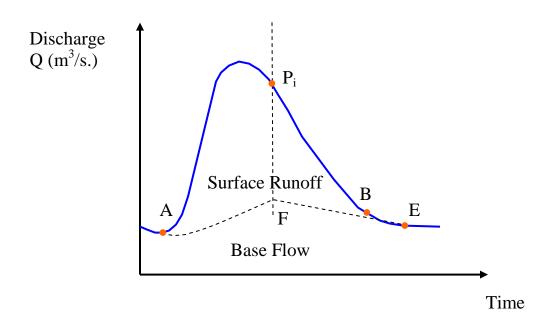
جامعة ديالى / كلية الزراعة / قسم علوم التربة والموارد المائية الهيدرولوجي والموارد المائية / المرحلة الر ابعة أ.م. د.احمد بهجت خلف



الطريقة الثانية: في هذه الطريقة فإن منحني الجريان القاعدي السابق لبدء السيح السطحي يتم تمديده حتى يتقاطع مع الإحداثي المرسوم من نقطة الذروة (النقطة C) وهذه النقطة يتم ربطها مع النقطة B بخط مستقيم والقطع AC و BC تعين الجريان القاعدي و السيح السطحي.

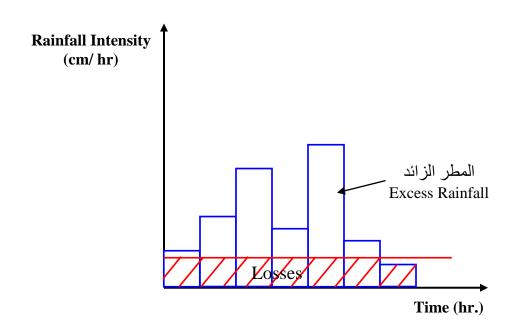


الطريقة الثالثة: في هذه الطريقة فإن منحني الإنحسار العائد للجريان الأرضي يتم تمديده إلى الخلف حتى يتقاطع مع الخط النازل من نقطة الإنقلاب P_i (الخط EF) والنقطتان A و F يتم وصلهما بمنحني يتم رسمه على نحوِ تقريبي.



ه.ه. المطر المؤثر Effective Rain:

لأغراض ربط هيدروغراف السيح المباشر مع المطر الساقط والذي ينتج الجريان فإن هيدروغراف المطر الساقط يتم تعديله بطرح الضائعات منه ، والشكل أدناه يبين لنا هيدروغراف عاصفة مطرية حيث أن الضائعات البدائية و ضائعات النفاذية يتم طرحها منه ولهذا فإن الهيدروغراف الناتج يعرف بهيدروغراف المطر المؤثر (ERH).

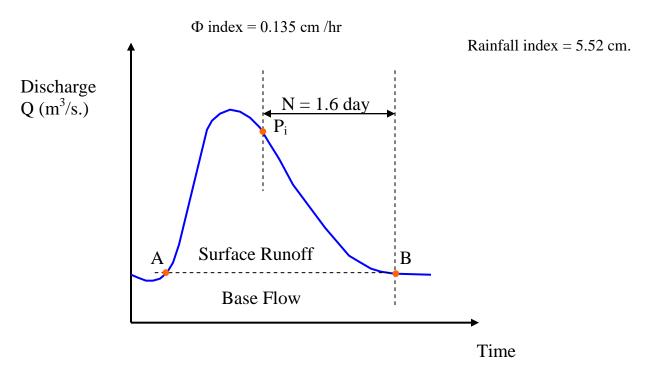


ملاحظة / إن كلا الهيدروغرافين (DRH و DRH) يمثلان نفس الكمية الكلية ولكن بوحدات مختلفة ، حيث تكون وحدات الد (ERH) بالد (cm/hr) وعندما ترسم ضد الوقت فإن مساحة المنحني الناتج عند ضربه بمساحة الجابية فإن الناتج يمثل الحجم الكلي للسيح المباشر والتي هي في الوقت نفسه تمثل مساحة اله (DRH).

مثال (7) / الأمطار التي قيمتها 7.0 و 7.0 سم حدثت خلال إستدامة متعاقبة فترتها 3 ساعة و على مساحة مقدارها 4 كم وأنتجت الهيدروغراف التالي للجريان في نقطة تصريف الجابية 3 خمن الزيادة المطرية و قيمة المؤشر 4 ؟

77	٦.	0 £	٤٨	٤٢	٣٦	۳.	Y £	۱۸	١٢	7	•	-6	الوقت من بداية سقوط المطر (hr)
٤.٥	٤.٥	0	٥	>	٩	11	,	۲١	4	۱۳	٥	7	الجريان الملاحظ (m³/s)

الحل / بإستخدام طريقة الخط المستقيم لفصل الجربان القاعدي



 $N = 0.83 (27)^{0.2} = 1.6 day = 38 hr.$

 $N = 0.05 (27)^{-1.0}$ الإنقلاب عندما (t = 0) وبداية اله (t = 0) عندما (t = 0) عندما (t = 0) عندما (t = 0) عندما وبداية اله الإنقلاب عندما (t = 0) عندما (t = 0

Time of N=48-16=32 hr. t=48 وهي قيمة ملائمة أكثر من (N=38) ، إذن وقت الـ DRH الكلي من t=0 و لغاية t=0 من خلال الرسم، طريقة الخط المستقيم تعطينا قيمة ثابتة للجريان القاعدي مقدارها σ^7 ثا

DRH = 6*60*60[0.5*8+0.5(8+21)+0.5(21+16)+0.5(16+11)+0.5(11+7)+0.5(7+4)+0.5(4+2)+0.5(2)] =1.4904*10⁶ m³

Depth of Runoff = Runoff vol./ Area = $1.4904*10^6$ / $27*10^6$ = 5.52 cm. (المطر الفائض)

Total Rainfall = 2.8 + 3.8 = 6.6 cm.

Time of Duration = 8 hr.

 Φ index = (6.6 - 5.52) / 8 = 0.135 cm/hr.

ه.٦. الهيدر وغراف القياسي Unit Hydrograph:

هو هيدروغراف السيح المباشر والناتج عن وحد عمق (١) سم للمطر الزائد والتي تحدث بشكل منتظم ولإستدامة معروفة مقدارها (D) مقدارها (D) مقدارها أوق الجابية. وإن تعريف الهيدروغراف القياسي يتضمن ما يأتي:

- ا. إن الهيدروغراف القياسي يمثل رد فعل الجابية الطبيعي لكمية الأمطار الزائدة ذات الإستدامة D ساعة لإنتاج هيدروغراف السيح المباشر. وبما أن عمق ١ سم من الأمطار الزائدة يمكن إعتباره، فإن المساحة تحت الهيدروغراف القياسي ستكون مساوية إلى الحجم الذي ينتجه ١ سم فوق الجابية.
 - ٢. إن الزيادة بالأمطار يفترض بأن لها معدل للشدة قيمته $\frac{1}{D}$ سم / ساعة بالنسبة لإستدامة العاصفة.
 - ٣. توزيع العاصفة يمكن إعتباره منتظماً فوق الجابية.

و بصورة عامة، فإن إشتقاق الـ DRH من الـ UH يتم على أساس ضرب إحداثيات الأخير بالمطر المؤثر:

DRH | إحداثيات UH | إحداثيات * ER

ه.٧.فرضيات الهيدر وغراف القياسي Unit Hydrograph Assumptions:

١. إن السيح المباشر في الجابية لعاصفة مطرية مؤثرة يكون الوقت فيها ثابتاً.

٢. إن العلاقة بين السيح المباشر و الأمطار الزائدة هي علاقة خطية ، حيث تزداد المساحة الناتجة من هيدروغراف السيح المباشر وذلك بضرب إحداثيات الـ UH بوحدات العمق المؤثر.

مثال (٣) / المعلومات التالية هي إحداثيات ٦ – ساعة هيدروغراف قياسي لجابية ، إحسب الإحداثيات الرأسية لهيدروغراف السيح المباشر بسبب الزيادة المطرية ٣.٥ سم التي تحدث خلال ٦ ساعة ؟

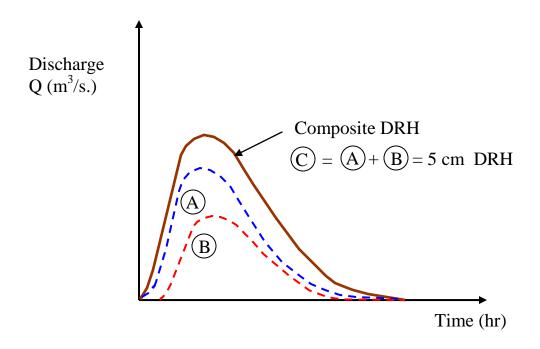
_									1	• #	<u> </u>	*	• • •	<u> </u>		3 33 %
	٦٦	٦٠	0 £	٤٨	٤٢	٣٦	٣.	7 £	١٨	10	17	٩	٦	٣	•	الوقت (hr.)
	•	٨	١٦	70	٣٦	٦٠	11.	١٦٠	140	17.	170	٨٥	٥,	70	٠	إحداثيات (WH (m3/s)

الحل /

77	٦.	0 £	٤٨	٤٢	٣٦	٣.	۲ ٤	١٨	10	١٢	٩	٦	٣	•	الوقت (hr.)
•	٨	١٦	70	٣٦	٦٠	11.	١٦٠	140	١٦٠	170	٨٥	٥,	70	•	إحداثيات (m3/s)
•	۲۸	٥٦	۸٧.٥	١٢٦	۲۱.	٣٨٥	٥٦.	784.0	٥٦.	٤٣٧.٥	197.0	170	۸٧.٥	٠	إحداثيات (m3/s) ا

مثال (٤) / عاصفتان مطريتان مدة كل منهما ٦ ساعة ولهما زيادة في الأمطار قيمتهما ٣ و ٢ سم بالتعاقب حدثت الواحدة بعد الأخرى ، والمطرة التي قيمتها ٢ سم مطر مؤثر حدثت بعد المطرة ٣ سم . الهيدروغراف القياسي للجابية و الذي مدته ٦ ساعة هو معطى في المثال السابق . إحسب الـ DRH الناتج.

احداثیات DRH – 5 cm (m3/s)	احداثیات DRH – 2 cm (m3/s)	احداثیات DRH – 3 cm (m3/s)	(حداثیات (WH (m3/s	الوقت (ساعة)
•	•	•	•	•
٧٥	•	٧٥	70	٣
10.	•	10.	٥,	٦
۳.٥	٥,	700	٨٥	٩
٤٧٥	١٠٠	٣٧٥	170	١٢
٦٥.	١٧٠	٤٨٠	١٦٠	10
٨٠٥	۲0.	000	110	١٨
(837.5)	(320)	(517.5)	(172.5)	(21)
٨٥٠	٣٧.	٤٨٠	17.	۲ ٤
00,	٣٢.	٣٣٠	11.	٣.
٤٠٠	77.	١٨٠	٦٠	٣٦
777	17.	١٠٨	٣٦	٤٢
1 £ Y	٧٢	٧٥	70	٤٨
9.A	٥,	٤٨	١٦	٥٤
०٦	٣٢	۲ ٤	٨	٦.
(24.1)	(16)	(8.1)	(2.7)	(66)
(10.6)	(10.6)	•		٦٩
•	•	•	•	٧٥



مثال (٥) / معدل العاصفة المطرية فوق جابية في ثلاث فترات متعاقبة ولإستدامة ٦ ساعة قيمها كانت على التوالي ٥.٥ و ٥٠٥ سم. معدل الضياع للعاصفة المطرية (المؤشر Φ) الساقطة على جابية تم تخمينه بـ ٢٠٠ سم / ساعة . استعمل الوقت ٦ ساعة للإحداثيات الرأسية لمخطط الماء القياسي للمثال السابق ، خمن هيدروغراف السيح المباشر . إذا تم إفتراض أن قيمة الجريان القاعدي هي ١٥ م (ثا في البداية وتزداد ٢ م (ثا كل ١٢ ساعة حتى نهاية هيدروغراف السيح المباشر. خمن هيدروغراف الفيضان الناتج.

الحل / إن هيتوغراف الفيضان المؤثر تم حسابه كما في الجدول الآتي:

ثالث ٦ ساعة	ثاني ٦ ساعة	أول ٦ ساعة	الفترة
0.0	٧.٥	٣.٥	عمق المطر (سم)
1.0	1.0	1.0	معدل الضائعات لـ ٦ ساعة (سم)
٤	٦	۲	المطر المؤثر (سم)

هيدروغراف	170	الإحداثي النهائي	العمود ٢ * ٤	العمود ٢ *٦			* **	
الفيضان (۲+۷)	الجريان القاعدي	(0+£+٣) DRH	يتقدم ١٢ ساعة	يتقدم ٦ ساعة	العمود ۲ * ۲	إحداثيات UH	الوقت	
٨	٧	٦	٥	ŧ	٣	۲	١	
10	10	•	•	•	•	•	•	
٦٥	10	٥,	•	•	٥,	70	٣	
110	10	١	•	•	١	٥,	٦	

440	10	٣٢.	•	10.	17.	٨٥	٩
٥٦٧	١٧	00,	•	٣٠٠	۲٥.	170	١٢
9 £ V	١٧	94.	1	01.	320	17.	10
١٣٣٧	١٧	177.	۲	٧٥٠	٣٧٠	١٨٥	١٨
(1662)	(17)	(1645)	(340)	(960)	(345)	(172.5)	(21)
1989	19	198.	0	111.	٣٢.	١٦٠	۲ ٤
(1964)	(19)	(1945)	(640)	(1035)	(270)	(135)	(27)
1989	19	197.	٧٤.	97.	77.	11.	٣.
1551	۲۱	157.	75.	77.	17.	٦,	٣٦
۸۹۳	71	AYY	٤٤.	٣٦.	٧٢	٣٦	٤٢
079	74"	0.7	7 £ •	717	٥.	70	٤٨
W £ 9	77"	٣٢٦	1 £ £	10.	٣٢	١٦	0 £
777	70	717	1	97	١٦	٨	٦.
(142)	(25)	(117)	(64)	(48)	(5.4)	(2.7)	٦٦
-	-	-	-	-	-	-	٦٩
٧٥	77	٤٨	٣٢	١٦			٧٢
-	-	-	-	-	-	-	٧٥
۳۸	۲۷	(11)	(10.8)	•	•		٧٨
77	۲۷		•	•	•		۸۱
**	77		•				٨٤

ه. ٨. إشتقاق الهيدر وغراف القياسي Unit Hydrograph Derivation:

هي عملية إيجاد إحداثيات الهيدروغراف القياسي وذلك بقسمة إحداثيات الـ DRH على قبمة المطر المؤثر والناتج من إيجاد المساحة تحت منحنى DRH وقسمته على مساحة الجابية.

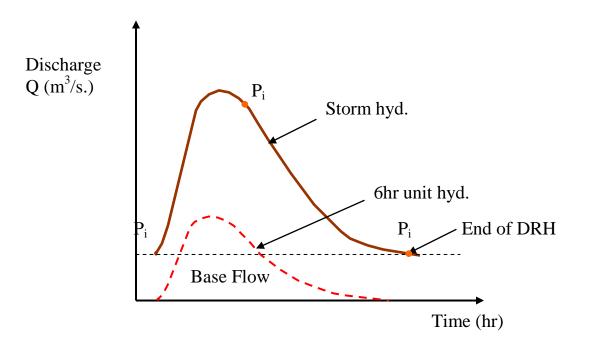
إن فرضيات هيدروغراف الفيضان المستعمل في التحليل يمكن إختياره لكي يواجه النقاط المرغوبة الآتية:

- ١. الأمطار يجب أن تكون منتظمة خلال مدة إستدامتها ويجب أن تغطى مساحة الجابية.
 - ٢. العاصفة المطرية يجب أن تكون معزولة وتحدث بصورة فردية.
- ٣. الأمطار الزائدة للعاصفة المطربة المختارة تكون عالية كما إن مدى قيمها يتراوح من ١ ٤ سم.

مثال (٦) / المعلومات الآتية هي الإحداثيات الرأسية لهيدروغراف عاصفة مطرية لنهر يبزل مساحة مقدارها ٤٣٢ كم ملاية تنبيجة ٦ ساعة عاصفة مطرية منفصلة . إشتق الإحداثيات الرأسية لهيدروغراف قياسي قدره ٦ ساعة ؟

٤٨	٤٢	٣٦	٣.	7 £	١٨	17	٦	٠	-6	الوقت من بداية العاصفة المطرية (hr)
٤٧.٥	٥٩	٧١	٨٥	1.7.0	110.0	۸٧.٥	٣.	١.	١.	التصريف (m³/s)
	1.7	97	٩.	٨٤	٧٨	٧٢	٦٦	٦.	0 £	الوقت من بداية العاصفة المطرية (hr)
	١٢	۱۲	17.0	10	17.0	۲۱.٥	77	٣١.٥	٣٩	التصريف (m³/s)

الحل/



$$A=$$
بدایة DRH عندما $B=$ و $B=$ نهایة DRH عندما $DRH=$ مندما $DRH=$ عندما $DRH=$ عندما $P_i=$ نقطة الإنقلاب عندما $DRH=$ مساعة $P_i=$ مساعة $P_i=$ مساعة عندما $P_i=$ مساعة $P_i=$ مساعة

الإحداثيات الرأسية لـ ٦ ساعة مخطط ماء قياسي (m³/s) ماء العمود ٣ ÷ ٤	الإحداثيات الرأسية لـ (m³/s) DRH	الجريان القاعدي (m³/s)	الإحداثيات الرأسية لهيدروغراف العاصفة (m³/s)	الوقت من بداية الزخة المطرية (hr)
٥	٤	٣	۲	١
•	•	١.	١.	-7
•	•	١.	١.	
7.7	۲.	١.	٣.	٦
Yo.Y	٧٧	10	۸٧.٥	١٢
٣٣.٧	1.1	10	111.0	١٨
٣٠.٧	9.7	10	1.7.0	7 £
Y £. V	٧٤	11	٨٥	٣.
۲.	٦,	11	٧١	٣٦
١٦	٤٨	11	٥٩	٤٢
17	٣٦	11.0	٤٧.٥	٤٨
9.7	۲۷.٥	11.0	٣٩	0 £
7.7	۲.	11.0	٣١.٥	٦٠
۲.٤	١٤	17	77	٦٦
٣.٢	9.0	١٢	۲۱.۰	٧٢
١.٨	0.0	17	17.0	٧٨
٠.٨	۲.۰	17.0	10	٨٤
•	•	17.0	17.0	٩.
•	•	17	١٢	97
	•	17	١٢	1.7

 Σ ony m^3/s

عمق السيح = (1.1*57)/(77..*7*047) عمق السيح

مثال (٧) / خمن ذروة هيدروغراف ٣ ساعة قياسي ، إذا علمت أن ذروة هيدروغراف الفيضان الناتجة بسبب ٣ ساعة مطر مؤثر هي ٢٧٠ م /ثا وإن معدل عمق المطر يساوي ٩.٥ سم ، أفرض أن معدل ضائعات النفاذية يساوي ٣.٠ سم / ساعة وإن الجريان القاعدي قيمته ثابتة و يساوي ٢٠ م / ثا ؟ الحل /

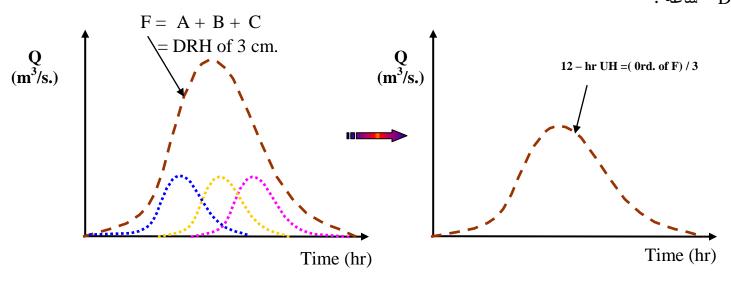
قيمة المطر المؤثر = 0.9 –
$*$
۳۰، = 0 سم ذروة الـ DRH + 7 رثا ذروة الـ UH – 8 ساعة = 8 / ثا

ه. ٩. الهيدر وغراف القياسي لإستدامات مختلفة Unit Hydrograph for Different Duration:

- D هنالك عدة طرق لإشتقاق مخطط الماء القياسي الذي إستدامته - D ساعة من مخطط ماء قياسي إستدامته - ساعة ، ومن أهم هذه الطرق :

ا. طريقة الإنطباق Super Position Method . طريقة

- nD - nD إذا توافر الهيدروغراف القياسي الذي إستدامته - D - nD ساعة وكان المطلوب هو إشتقاق مخطط الماء القياسي لـ - D - nD ساعة - D - nD عدد صحيح ، فإنه من السهولة إنطباق - D - nD



مثال (8) / المعلومات المعطاة هي الإحداثيات الصادية لهيدروغراف قياسي إستدامته ٤ ـ ساعة ، إشتق الإحداثي الصادي لـ ١٢ ـ ساعة مخطط ماء قياسي.

إحداثيات UH - ١٢ ساعة (العمود ٥ ÷ ٣)	الأعمدة ٢+٣+٤	C يز حف بـ ۸ ساعة	B يزحف ب ئ ساعة	A	الوقت (ساعة)
٦	٥	£	٣	۲	١
•	•	-	-	•	•
٦.٧	۲.	-	•	۲.	٤
٣٣.٣	١	•	۲.	٨٠	٨
٧٦.٧	۲٣.	۲.	٨٠	۱۳.	١٢
١٢.	٣٦.	٨٠	۱۳.	10.	١٦
187.7	٤١٠	١٣٠	10.	١٣٠	۲.
178.8	٣٧٠	10.	١٣٠	٩.	7 £
۹٠.٧	777	١٣٠	٩.	٥٢	۲۸
٥٦.٣	179	٩.	٥٢	77	٣٢
٣١.٣	9 £	٥٢	77	10	٣٦
10.4	٤٧	77	10	٥	٤٠
٦.٧	۲.	10	٥	•	٤٤
1.7	٥	٥	•	-	٤٨
•	•	•	-	-	٥٢

2. طریقة منحني S - Curve Method S

يتم إستخدام هذه الطريقة إذا كان المطلوب إشتقاق هيدروغراف قياسي إستدامته m حيث m كسر ، والمنحني S (هيدروغراف S) هو هيدروغراف ينتج من أمطار مؤثرة و مستمرة بمعدل ثابت في زمن غير محدد.

مثال (٩) / أعد حل المثال السابق بطريقة المنحني ٢.

العمود ٦ ÷ (١٢/٤)	عمود ؛ – عمود ه	منحني S متخلف بـ ۱۲ ساعة	إحداثيات منحنيS (۲+۲)	منحن <i>ي</i> S	إحداثيات UH-4 hr	الوقت (ساعة)
٧	٦	٥	£	٣	۲	١
•	•	_	•	•	•	•
٦.٧	۲.	-	۲.	•	۲.	٤
٣٣.٣	١	-	١	۲.	٨٠	٨
٧٦.٧	77.	•	۲٣٠	١	١٣٠	17
١٢.	٣٦.	۲.	٣٨٠	۲٣٠	10.	١٦
187.7	٤١٠	١	01.	٣٨٠	١٣٠	۲.
177.7	٣٧٠	77.	٦.,	01.	٩.	۲٤
۹٠.٧	777	٣٨٠	707	٦	٥٢	۲۸
٥٦.٣	179	01.	779	707	77	٣٢

٣١.٣	9 £	7	٦٩٤	779	10	٣٦
10.4	٤٧	707	799	٦٩٤	٥	٤٠
٦.٧	۲.	779	799	799	•	٤٤
١.٧	٥	798	799	799	-	٤٨
•	•	799	799	_	_	٥٢

مثال (١٠) / الإحداثيات الرأسية للهيدروغراف القياسي ٤ - ساعة مبينة أدناه. إستعمل هذه الإحداثيات و إشتق إحداثيات و

الحل/

(٤/٢) ÷ ٦ العمود (UH – 2hr)	عمود ؛ – عمود ه	منحن <i>ي</i> S متخلف بـ ۲ ساعة	إحداثيات منحنيS (۲+۲)	منحن <i>ي</i> S	إحداثيات UH-4 hr	الوقت (ساعة)
٧	٦	٥	£	٣	۲	1
•	•	-	•	-	•	•
١٦	٨	•	٨	-	٨	۲
۲ ٤	١٢	٨	۲.	•	۲.	٤
٦٢	٣١	۲.	01	٨	٤٣	٦

جامعة ديالى / كلية الزراعة / قسم علوم التربة والموارد المائية الهيدرولوجي والموارد المائية / المرحلة الر ابعة أ.م. د.احمد بهجت خلف

٩٨	٤٩	٥١	١	۲.	٨٠	٨
١٢٢	٦١	١	١٦١	٥١	11.	١.
١٣٨	٦٩	١٦١	77.	١	۱۳.	١٢
108	YY	74.	٣.٧	١٦١	1 2 7	١٤
1 2 7	٧٣	٣.٧	٣٨.	۲۳.	10.	١٦
١٣٨	7.9	٣٨٠	٣٨٠ ٤٤٩		1 5 7	١٨
177	٦١	٤٤٩	01.	٣٨.	۱۳.	۲.
1.7	01	01.	١٦٥	٤٤٩	117	77
٧٨	٣٩	١٦٥	7	01.	٩.	7 £
٦٢	٣١	٦.,	777	١٦٥	٧.	77
٤٢	۲۱	777	707	٦.,	٥٢	۲۸
٣٤	١٧	707	779	777	٣٨	٣.
۲.	١.	779	779	707	7 7	٣٢
۲.	١.	779	٦٨٩	779	۲.	٣٤
١.	٥	٦٨٩	798	779	10	٣٦
١.	٥	798	799	٦٨٩	١.	٣٨
(0) 3	•	799	799	798	٥	٤٠
(4) 0	(2)	799	٧٠١	799	۲	٤٢
(-4) 0	(-2)	٧٠١	799	799		٤٤

٥. ١٠ . إستعمالات و محددات الهيدر وغراف القياسي:

أ. الإستعمالات:

- ١. في تطوير هيدروغراف الفيضان و معرفة قيمة المطر القصوى المستخدمة في تصاميم منشآت التصريف.
 - ٢. في إستكمال سجلات الجريان بالإعتماد على سجلات المطر.
 - ٣. لأغراض التنبؤ بالفيضان وفي إطلاق التحذيرات إعتماداً على الأمطار الساقطة.

يفترض مخطط الهيدروغراف القياسي بأن الأمطار الساقطة على جابية لها توزيع منتظم ، كذلك الشدة المطرية، فإنها يفترض أن تكون ثابتة خلال إستدامة المطر الزائد، ومن الناحية العملية فإن هذين الظرفين لا يطبقان بدقة ، حيث أنه من المعتاد أن تكون الأمطار غير منتظمة على المساحة ، و كذلك فإن الشدة مختلفة خلال فترة سقوط العاصفة المطرية

وتحت مثل هذه الظروف فإن الهيدروغراف القياسي لا يزال يستعمل فيما إذا كان هناك توزيع مساحي متجانس للعواصف المختلفة.

على أية حال، فإن حجم المساحة يعد العامل المؤثر الأعلى على تطبيق الهيدروغراف القياسي، حيث يمكن القول أن المساحة ٥٠٠٠ كم تعد الحد الأعلى لمساحة الجابية المستعملة في تطبيقات الهيدروغراف القياسي.

ب. المحددات:

- ١. إن السقيط يجب أن يكون مطراً فقط وذوبان الثلوج لا يمكن تمثيلها في الهيدروغراف القياسي.
- ٢. الجابية يجب أن لا تحتوي على خزن كبير مثل الأحواض أو الصهاريج وكذلك الخزن في الضفاف الفيضانية والتي تؤثر على العلاقة الخطية بين الخزن و التصريف.
 - ٣. إذا كان السقيط غير منتظم فأن نتائج الهيدروغراف القياسي تكون غير جيدة.

و بصورة عامة، في إستعمالات الهيدروغراف لا يمكن توقع نتائج دقيقة جداً حيث أن الإختلافات في قاعدة الهيدروغراف تكون بحدود ± 1.1 % و تعتبر هذه النتائج مقبولة.

السيح		توزیع السیح للمطر الزائد (cm)			نسبة معدل	ER	Ф	الأمطار	الوقت
m^3/s	cm	۲.٥	•	0	التوزيع %	(cm)	(cm/day)	(cm)	(day)
0.79	٠.٢٥			٠.٢٥	٥	0	۲.٥	٧.٥	١- ٠
17.77	٠.٧٥		•	•.٧٥	10	•	۲.٥	۲	۲- ۱
٤٩.١٩	7.170	170	•	۲	٤٠	۲.٥	۲.٥	٥	٣ - ٢
۳۷.٦٢	1.770	٠.٣٧٥	•	1.70	70				٤ – ٣
٣٤.٧٢	1.0	١	•	٠.٥	١.				٥ – ٤
770	٠.٨٧٥	٠.٦٢٥	•	٠.٢٥	٥				٥ – ٢
0.79	٠.٢٥	٠.٢٥	•	•	•				٧ – ٦
۲.۸۹	170	170							۸ – ۷
•	•	•							۹ – ۸

الفصل السادس الفيضانات (Floods)

1.۷. الفيضان Flood على ضفتيه ويغرق المنطقة المجاورة. إن مخطط ماء الفيضان (الهيدروغراف) للفيضانات العالية و بيانات مناسيب المياه المقابلة لذروات الفيضان توفر معلومات و بيانات مهمة تساعد في التصميم الهيدرولوجي وفضلاً عن ذلك فإن من بين الخصائص المختلفة لهيدروغراف الفيضان، أن معيار ذروة الفيضان يعد من أهم المعايير المستخدمة وأوسعها إنتشاراً، ففي موقع معين تتغير ذروات الفيضان بين سنة وأخرى و تشكل مقاديرها السلسلة الهيدرولوجية والتي من خلالها يمكن تحديد التردد لذروة الفيضان وعملياً يمكن القول أنه عند تصميم جميع المنشآت الهيدروليكية فإن تصريف الذروة لتردد (مرة واحدة لكل ١٠٠ سنة مثلاً) يعد ذا أهمية لإنشاء هذه المنشآت و تحقيق الأغراض المنشودة منها ، ولغرض حساب مقدار ذروة الفيضان تتوفر الطرق الآتية :

- ١. الطربقة العقلانية Rational Method
- ٢. الطريقة الوضعية (التجريبية) Empirical Method
 - ٣. طريقة الهيدروغراف Hydrograph Method
- 3. دراسات تردد الفیضان Flood Frequency Studies

وتعتمد دراسة طريقة ما على عدة عوامل منها:

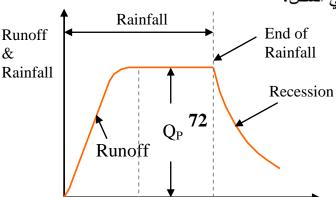
ج. أهمية المنشأ

ب. البيانات المتوفرة

أ. الغرض المنشود

1. الطربقة العقلانية Rational Method

بإفتراض سقوط المطر بشدة منتظمة ولفترة إستدامة طويلة جداً على حوض ماء ، فإن معدل السيح يزداد تدريجياً من الصفر إلى قيمة ثابتة وكما موضح في الشكل:



حيث يزداد السيح بإستمرار وصول التصريف من المناطق البعيدة من الجابية إلى المخرج (Outlet) ، فإذا رمزنا إلى الفترة التي تصل فيها قطرة الماء من أبعد جزء من الجابية إلى مخرجها بالرمز (t_c) (زمن التركيز) فإن من الواضح إنه إذا استمر سقوط المطر إلى ما بعد (t_c) فإن السيح سيصبح ثابتاً عند فيمة الذروة (Q_P) :

$$Q_P = C A i \qquad t \ge t_c$$

C = Runoff / Rainfall , A : مساحة الجابية , i : شدة المطر وعند إستخدام الوحدات الحقلية يمكن كتابة المعادلة أعلاه كما يأتى:

$$Q_{\rm P} = \frac{1}{3.6} C \left(i_{\rm tcp} \right) A$$

 $Q_P:(m^3/s)$ ، تصریف الذروة t_c ، $t_{cp}:P$ ، $t_{cp}:P$ ، تصریف الذروة t_c ، معامل السیح . $A:(^7 c)$ ، مساحة التصریف (کم t_c) ، مساحة التصریف (کم t_c)

eTime of Concentration (t_c) وقت التركيز

هناك عدة معادلات تجرببية لتخمين وقت التركيز ومن أهم هذه الطرق:

أ. الطريقة الأمريكية U.S.A. Practice: في حالة كون أحواض التصريف لجابية صغيرة فإن زمن التركيز يساوي تقريباً فترة تصريف الذروة:

$$t_{c} = t_{P} = C_{tL} \left(\frac{LL_{ca}}{\sqrt{s}} \right)^{n}$$

$$t_c$$
: (ساعة) , $n=0.38$, s : ميل الجابية الموزون

 C_{tL} = constant

للمناطق الجبلية 0.83 =

للتلال 0.5 =

للوديان 0.24 =

طول الجابية وتقاس على طول المجرى المائي من خط تقسيم الجابية (كم) : L

المسافة على طول المجرى المائي من محطة القياس إلى نقطة على المجرى المائي في مركز الجابية (كم) المسافة

ب. معادلة كيربج Kirpich Equation

$$t_c = 0.01947 \ L^{0.77} \ S^{-0.385}$$

فترة التركيز (min) فترة

أقصى مسافة يقطعها الماء (m) أقصى

 $S = \Delta H/L$: just $S = \Delta H/L$

فرق المنسوب من أبعد نقطة في الجابية إلى المخرج : Δ H

: Rainfall Intensity شدة المطر

إن شدة المطر المكافئة لإستدامة معينة تساوي t_c وبإحتمالية تجاوز P (أي فترة رجوع T=1/P) يمكن إيجادها بواسطة العلاقة بين تردد المطر و الإستدامة للجابية :

$$i_{tcp} = \frac{KT^{x}}{\left(t_{c} + a\right)^{m}}$$

K, a, x, m ثوابت

مثال (١) / منطقة سكنية معامل السيح لها ٣.٠ و مساحتها ٥٨٠٠ كم ٢، فإذا علمت إن إنحدار الجابية ٢٠٠٠٠ وأقصى مسافة يقطعها الماء تساوي ٥٥٠ م وكان معدل سقوط المطر خلال فترة الرجوع ٢٥ سنة هي كما في الجدول التالى :

۲.	٤٠	٣.	۲.	١.	٥	الإستدامة (min)
1	٥٧	٥,	٤٠	47	١٧	معدل سقوط المطر (mm)

إحسب معدل تصريف الذروة (Q_P) لتصميم منشأ عند منفذ هذه المنطقة لفترة رجوع Q_P سنة. الحل /

$$t_c = 0.01947 * (950)^{0.77} * (0.006)^{-0.385} = 27.4 \text{ min.}$$

أقصى عمق للمطر لإستدامة ٢٧.٤ دقيقة (ملم):

$$\frac{50-10}{10} * 7.4 + 40 = 47.4 \text{ mm}$$

متوسط الشدة itcp (ملم / ساعة):

$$i_{tcp} = \frac{47.4}{27.4} * 60 = 103.8 \text{ mm/hr}.$$

$$Q_p = \frac{0.3*103.8*0.85}{3.6} = 7.35 \text{ m}^3 / \text{s}.$$

: Empirical Formulas (الوضعية) ٢. الصيغ التجريبية

تعد الصيغ الوضعية المستخدمة لحساب ذروة الفيضان صيغاً محلية تعتمد على الإرتباط الإحصائي لخصائص الذروة و منطقة الجابية. ولغرض تسهيل شكل المعادلة تستخدم بعض المعايير التي تؤثر على ذروة الفيضان ، فعلى سبيل المثال تستخدم جميع الصيغ مساحة منطقة الجابية معياراً مهماً يؤثر على ذروة الفيضان وبنفس الوقت فأن معظم هذه الصيغ تهمل تكرار الفيضان بوصفه معياراً. من هذا المنطلق تطبق الصيغ الوضعية فقط في المناطق التي إشتقت فيها هذه الصيغ.

العلاقات بين ذروة الفيضان و المساحة Flood Peak - Area Relationships:

إن أسهل الصيغ الوضعية هي تلك التي تربط ذروة الفيضان الأقصى Q_P من منطقة الجابية التي مساحتها A بالعلاقة الآتية :

$$Q_{P} = f(A)$$

أ. صيغة ديكنز Dickens Formula

 $Q_P = C_D A^{3/4}$

 $Q_P:(m^3/s)$ التصريف الأقصى للفيضان

مساحة الجابية (كم م) A:

 C_D : (۳۰ – ۲) ثابت دیکنز

ب. صيغة رايف Ryves Formula

 $Q_P = C_R A^{2/3}$

 $Q_P:(m^3/s)$ التصريف الأقصى للفيضان

مساحة الجابية (كم A: (كم

 C_R : ثابت رایف

للمناطق التي تبعد بحدود (٨٠) كم عن الساحل = 6.8

للمناطق التي تبعد بحدود (٨٠ - ١٦٠) كم عن الساحل 8.5 =

لبعض المناطق قرب الجبال = 10.2

: Inglis Formula ج. صيغة إنجليس

 $Q_P = \frac{124A}{\sqrt{A+10.4}}$

 $Q_P:(m^3/s)$ التصريف الأقصى للفيضان

A: (كم الجابية (كم الكم الجابية (كم الجاب

د. صيغة فولر Fuller's Formula:

 $Q_{TP} = C_f A^{0.8} (1 + 0.8 \log T)$

 Q_{TP} : (m^3/s) سنة T ساعة بتريد T ساعة بتريد كال خلال التصريف الأقصى خلال

 C_f : (۱.۸۸ – ۰.۱۸) ثابت فولر

ه . صيغة بيرد – ماكوارن Bird – McWarn Formula :

$$Q_{MP} = \frac{3025A}{(278+A)^{0.78}}$$

مثال (٢) / إحسب التصريف الأقصى للفيضان بإستخدام صيغة وضعية و لمساحة جابية مقدارها ٥٠٠٠ كم ؟ الحل/

$$(C_D = 6)$$
 ميغة ديكنز.

$$Q_P = 6 * (40.5)^{0.75} = 96.3 \text{ m}^3/\text{s}$$

$$(C_R = 6.8)$$
 . مىيغة دىكنز.

$$Q_P = 6.8 (40.5)^{2/3} = 80.2 \text{ m}^3/\text{s}$$

٣. صيغة إنجليس

$$Q_{P} = \frac{124*40.5}{\sqrt{40.5+10.4}} = 704 \text{ m}^{3}/\text{s}$$

$$Q_{MP} = \frac{3025*40.5}{(278+40.5)^{0.78}} = 1367 \text{ m}^{3}/\text{s}$$

٤. صيغة بيرد – ماكوارن:

T. الهيدروغراف القياسي (مخطط الماء) Unit Hydrograph:

يمكن إستخدام تقنية الهيدروغراف القياسي للتنبؤ بذروة الهيدروغراف، إذا كانت خصائص المطر المسببة للفيضان وخصائص الإرتشاح إضافةً إلى الهيدروغراف القياسي متوفرة.

٤. دراسات تردد الفيضان Flood – Frequency Studies

بالإضافة للطرق السابقة لحساب التصاريف القصوى للفيضان هنالك دراسات تردد الفيضان والتي تعتمد على الطرق الإحصائية لتحليل التردد.

إن قيم الفيضان السنوي القصوى في منطقة الجابية لعدد من السنين المتوالية و التي تشكل سلسلة من البيانات الهيدرولوجية يطلق عليها مصطلح السلسلة السنوية، وهذه البيانات يتم ترتيبها تنازلياً ثم تحسب الإحتمالية لكل حالة تساوي أو تتجاوز من خلال صيغة تعيين المواقع Plotting Position وهي:

$$P = m / (N+1)$$
 and $T = 1 / P$ وبناءاً على ما تقدم فإن إحتمال حصول الحالة (r) مرة في n من السنين المتوالية هي:

$$P_{r,n} = \frac{n!}{(n-r)!r!} P^r q^{(n-r)}$$

إن دوال التوزيع التكراري التي يمكن تطبيقها في الدراسات الهيدرولوجية يعبر عنها بالمعادلة الآتية التي يطلق عليها المعادلة العامة لتحليل التردد الهيدرولوجي:

$$X_T = \overline{X} + k \sigma$$

 X_T : T اسلسلة هيدرولوجية عشوائية فترة تكرارها X

 \overline{X} : المتوسط الحسابي للمتغيرات

الإنحراف القياسي: σ

معامل التردد ويعتمد على فترة التكرار T والتوزيع التكراري المفترض

ومن بين دوال التوزيع التكراري الشائعة الإستخدام ما يأتي:

١. توزيع كامبل للحدود القصوى.

٢. توزيع بيرسون اللوغاريتمي من النوع الثالث.

٣. التوزيع الطبيعي اللوغاريتمي.

Real Gumbel's Equation عادلة كامبل الحقيقية ٢.٧.

$$X_T = \overline{X} + k \ \sigma_{n\text{-}1}$$

 X_T : منه T سنة القصوى لفترة تكرار T سنة

$$Y_T = - \left[\ln . \ln \frac{T}{T-1} \right]$$

$$k = \frac{Y_{T} - \overline{Y_{n}}}{S_{n}}$$

ملاحظة /

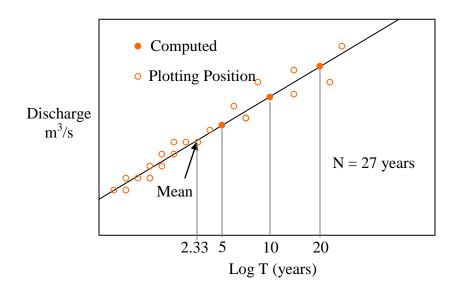
تستخرج قيم Y_n وقيم الإنحراف القياسي المختزل) من جدول Y_n من جدول Y_n وقيم Y_n وقيم الإنحراف القياسي المختزل) من جدول Y_n Y_n وقيم Y_n إعتماداً على حجم العينة Y_n .

مثال (٣) / كانت التصاريف القصوى المسجلة لأحد الأنهار في الفترة ١٩٥١ إلى ١٩٧٧ كما هو موضح أدناه، تحقق من وجود مطابقة بين توزيع كامبل للحدود القصوى و بين هذه القيم، كذلك إحسب تصريف الفيضان لفترة تكراه أمدها .

	٢٠٠٠ سنة بواسطة الإستقراء الخطي										۱۰۰۱ سنه			
٦٤	٦٣	٦٢	٦١	٦٠	٥٩	٥٨	٥٧	٥٦	00	0 8	٥٣	٥٢	01	السنة
79	0.0.	£707	٤٢٩.	٤٧٩٨	۳۷٥ ٧	٤٩٠٣	0.7.	79 £ V	7 7	٤١٢٤	7799	7071	79£ V	أقصى فيضان (m³/s)
	YY	٧٦	٧٥	٧٤	٧٣	٧٢	٧١	٧.	٦٩	٦٨	٦٧	٦٦	70	السنة
	1971	7771	٤٥٩٣	۳۸۷۳	۲٧.	۲9 //	٤١٧٥	٣٧	709	۳۳۲.	۲۸۲٦	۳۳۸.	٤٣٦	أقصى فيضان (m ³ /s)

 $T_P = (N+1)/m = 28 / m$

الحل/ ترتب القيم تنازلياً



T (year)	تصريف الفيضان (x) (m ³ /s)	التسلسل
۲۸	٧٨٢٠	١
١٤	79	۲
9.77	7771	٣
٧	7099	٤
٥.٦	0.7.	٥
٤.٦٧	0.0.	٦
٤	٤٩٠٣	٧
۳.٥	EV9A	٨
٣.١١	7073	٩
۲.۸	٤٥٩٣	١.
7.00	٤٣٦٦	11
7.77	٤٢٩٠	١٢
7.10	٤١٧٥	١٣
۲	٤١٢٤	١٤
1.44	۳۸۷۳	10
1.70	* Y0Y	١٦
1.70	٣٧٠٠	١٧
1.07	7071	١٨
1.54	7 297	19
١.٤	۳۳۸۰	۲.
1.77	۳۳۲.	۲۱
1.77	79.8.4	77
1.71	795V	77"
1.14	7757	۲ ٤
1.17	77.9	70
١.٠٨	7799	77
١.٠٤	1971	77

 $T = 5 \text{ years}: \overline{X} = 4263$, $\sigma_{n-1} = 1432.6$

$$Y_T = -[ln.ln(5/4)] = 1.5$$

$$K = (1.5 - 0.5332)/1.1004 = 0.88 \ , \quad \overline{X}_5 = 4263 + (\ 0.88 \ * \ 1432.6) = 5522 \ m^3/s.$$

$$T = 10 \text{ years}: \overline{X}_{10} = 6499 \text{ m}^3/\text{s}.$$
 , $\overline{X}_{20} = 7436 \text{ m}^3/\text{s}.$

من خلال الرسم يتبين أن البيانات المعطاة تتطابق بصورة جيدة مع مخطط كامبل للقيم القصوى ، وبواسطة الإستقراء للعلاقة بين X_{T} و T تكون :

 $T = 100 \text{ year } \longrightarrow X_T = 9600 \text{ m}^3/\text{s}.$

 $T = 150 \text{ year } \longrightarrow X_T = 10700 \text{ m}^3/\text{s}.$

وبإستخدام المعادلات:

$$X_{100} = 9558 \text{ m}^3/\text{s}.$$
 & $X_{150} = 10088 \text{ m}^3/\text{s}.$

ملاحظة / عندما T.٣٣ = T سنة فإن قيمة الفيضان المقابلة تسمى متوسط الفيضان السنوي (Mean Annual Flood).

الحل/

$$X_{100} \!\!= \underline{X} + k_{100} \; \sigma_{n\text{-}1}$$

$$X_{50} \hspace{-0.5mm}= \hspace{-0.5mm} \overline{X} + k_{50} \; \sigma_{n\text{-}1}$$

$$(k_{100}$$
 - $k_{50})$ $\sigma_{\text{n-1}} = X_{100} - X_{50}$

$$= 46300 - 40809 \quad \Longrightarrow \quad (k_{100} - k_{50}) \; \sigma_{n\text{-}1} \; = 5491$$

$$k_{T} = \frac{Y_{T}}{S_{n}} - \frac{\overline{Y_{n}}}{S_{n}}$$

$$Y_{100} = - [\ln . \ln (100/99)] = 4.6$$
, $Y_{50} = 3.9$

$$\left(\frac{Y_{100} - \overline{Y_n}}{S_n} - \frac{Y_{50} - \overline{Y_n}}{S_n}\right) \sigma_{n-1} = 5491 \qquad \Longrightarrow \quad \sigma_{n-1}/S_n = 5491/(4.6 - 3.9) = 7864$$

عندما T = ٠٠٠ سنة:

$$Y_{500} = - [\ln . \ln (500/499)] = 6.21$$

$$(Y_{500}$$
 - $Y_{100})$ * ($\sigma_{\text{n-l}}/\,S_{\text{n}}$) = $X_{500}-X_{100}$

$$(6.21-4.6)*7864 = X_{500}-46300$$

$$X_{500} = 59000 \text{ m}^3/\text{s}.$$

۳.۷. حدود الثقة Confidence Limits

إن قيمة المتغير X لفترة تكرار معلومة والمحسوبة بطريقة كامبل يمكن أن يرافقها بعض الخطأ جراء بيانات العينة المحددة ، لذلك فإن من الضروري في هذه الحالة إستخدام ما يعرف بحدود الثقة، وهي التي توضح حدود القيمة المحسوبة والتي بينها يمكن أن تكون القيمة الحقيقية بإعتبار إحتمالية معينة تعتمد على الخطأ الحاصل في العينة فقط. فإذا علمت أن إحتمالية الثقة هي C فإن فترة الثقة للمتغير ستتراوح بين القيمة C والقيمة C والتي يعبر عنها رياضياً كما يأتي : C C والتي عبر عنها رياضياً كما يأتي C والتي عبر عنها رياضياً كما يأتي C والتي عبر عنها رياضياً كما يأتي :

f(c) : المحسوبة بإستخدام الجدول التالي C دالة إحتمالية الثقة

99		9.			٥,	
۲.٥٨	1.97	1.750	1.77.1	١	٠.٦٧٤	f(c)

$$S_e$$
 : الخطأ المحتمل $S_e=brac{\sigma_{n-l}}{\sqrt{N}}$ and $b=\sqrt{1+1.3k+1.1k^2}$

$$k = rac{Y_{\scriptscriptstyle T} - \overline{Y_{\scriptscriptstyle n}}}{S_{\scriptscriptstyle n}}$$
 (معامل التردد) , N : حجم العينة

مثال (٥) / إذا علمت أن المتوسط الحسابي والإنحراف القياسي لسلسلة الفيضانات السنوية لبيانات مأخوذة عبر ٢ و ٩٠ م /ثا على التوالي ، إستخدم طريقة كامبل لحساب تصريف الفيضان لفترة تكرار ٢٠٠ سنة . ماهي :

ب. ۸ ۸% حدود الثقة لهذا التخمين.

%90,1

الحل/

$$Y_n = 0.5589$$
 حن جدول ۹۲ = N ۳ - V من جدول

$$S_n = 1.202$$
 حصل ۹۲ = N $\xi - V$ من جدول

$$Y_{500} = - [\ln . \ln (500 / 499)] = 6.21$$

$$K_{500} = (6.21 - 0.5589) / 1.202 = 4.7$$

$$X_{500} = 6437 + 4.7 * 2951 = 20320 \text{ m}^3 / \text{s}.$$

$$b = \sqrt{1 + 1.3 * 4.7 + 1.1(4.7^2)} = 5.61$$

,
$$S_e = 5.61*\frac{2951}{\sqrt{92}} = 1726$$

$$f(c) = 1.96 \iff C = 95 \%$$

$$X_{1/2} = 20320 \pm (1.96 * 1726)$$

 $X_1 = 23703 \text{ m}^3/\text{s}$, $X_2 = 16937 \text{ m}^3/\text{s}$

$$f(c) = 1.282 \iff C = 80 \%$$
 ...

$$X_{1/2} = 20320 \pm (1.282 * 1726)$$

 $X_1 = 22533 \text{ m}^3/\text{s}$, $X_2 = 18110 \text{ m}^3/\text{s}$

٧.٤. توزيع بيرسون اللوغاريتمي من النوع الثالث:

في هذا التوزيع يتم تحويل المتغير X إلى الشكل اللوغاريتمي ثم يجري تحليل البيانات:

$$Z = \log X$$
 \longrightarrow $\overline{Z_T} = Z + k_z \sigma_z$

 k_z : (C_s) معامل التكرار وهو دالة لفترة التكرار ومعامل الإلتواء

 σ_z : Z الإنحراف المعياري للمتغير

$$\sigma_z = \sqrt{\sum (Z \! - \! \overline{Z})^2/(N \! - \! 1)}$$

$$C_s = \frac{N\sum (Z - \overline{Z})^3}{(N-1)(N-2)(\sigma_z)^3}$$

 \overline{Z} : Z large l

N: حجم العينة

Where $k_z(C_s, T)$ ص(7 - Y) جدول

مثال (٦) / بالرجوع إلى بيانات السلسلة السنوية للفيضانات للمثال (٣) ، إحسب:
أ) ١٠٠ سنة بإستخدام توزيع بيرسون اللوغاريتمي من النوع الثالث .
الحل/

٦٤	٦٣	7.7	٦١	٦.	٥٩	٥٨	٥٧	٥٦	٥٥	0 £	٥٣	٥٢	٥١	السنة	
79	0.0.	१२०४	٤٢٩٠	٤٧٩٨	4404	٤٩٠٣	0.7.	79£V	7 197	٤١٢٤	7399	4011	7957	أقصى فيضان (M³/s) (M³/s)	
۳.۸۳۸۸	۳.٧٠٣	۳.٦٦٧	٣.٦٣٢	۳.٦٨١	۳.٥٧٤	۳.٦٩٠	۳.٧٠٤	٣.٤٦٩	٣.٥٤٣	٣.٦١٥	۳.۳۸	٣.٥٤٦	٣.٤٦٩	7 – log V	
1.8188	٣	٦	٥	١	٨	٥	۲	٤	٦	٣	1.17	٧	٤	Z = log X	
	YY	٧٦	٧٥	٧٤	٧٣	٧٢	٧١	٧.	٦٩	٦٨	٦٧	٦٦	٦٥	السنة	
	1971	٦٧٦١	१०१४	۳۸۷۳	77.9	2477	٤١٧٥	٣٧	7099	۳۳۲.	777	۳٣٨.	£٣٦٦	أقصى فيضان (m ³ /s) (X)	
	٣.٢٩٤		٣.٦٦٢	w 211	٣.٤٣٢	٣.٤٧٥	۳.٦٢٠	۳.٥٦٨	٣.٨١٩	٣.٥٢١	٣.٨٩٣	۳.٥٢٨	٣.٦٤٠	7 – log V	
	٧	۳.۸۳	١	۳.٥٨٨	٨	٤	٧	۲	٥	١	٥	٩	١	Z = log X	

$$\sigma_z = 0.1427 \qquad , \qquad \overline{Z} = 3.607$$

$$C_s = \frac{27 \sum 0.003}{26*25*(0.1427)^3} = 0.043$$

$X_T (m^3/s)$	Z_{T}	$K_z \sigma_z$	K _z	T (year)
۸٧٠٩	٣.9٤	٠.٣٣٢٥	۲.۳۳	١
9 £ £ •	٣.٩٧٥	٠.٣٦٩	7.015	۲.,

(Flood Routing)

1.٨. إستتباع الفيضان: هو تقنية لحساب مخطط ماء الفيضان عند مقطعٍ ما في النهر بإستخدام بيانات تصريف الفيضان عند مقطعٍ أو أكثر في أعالي النهر. ويتضمن تحليل مخطط ماء الفيضان لحالات التكهن بالفيضان ودرء الفيضان ، وتصميم الخزان والمسيل المائي وغيرها تستخدم هذه التقنية. وبهذا الخصوص هنالك نوعان رئيسيان من طرق الإستتباع هما:

١. إستتباع الخزان ٢. إستتباع القناة

ففي النوع الأول يدرس تأثير الفيضان الداخل إلى الخزان، ومن معرفة خصائص الحجم – المنسوب للخزان وعلاقات التصاريف الخارجة ومنسوبها للمسيل المائي وبقية المنافذ الأخرى في الخزان تمت دراسة تأثير موجة الفيضان الداخلة إلى الخزان وذلك لأغراض التكهن بالإرتفاعات المختلفة للخزان وكذلك التصريف الخارج مع الزمن وهذا النوع من إستتباع الخزان يعد مهماً في الحالات التالية:

- أ. في تصميم سعة المسيل المائي وغيرها من منشآت منافذ المياه.
- ب. إختيار الموقع وحجم الخزان الذي يناسب بعض المتطلبات الخاصة.

أما بالنسبة لإستتباع القناة فتتم دراسة التغيرات الحاصلة على شكل مخطط ماء الفيضان عند مرورها جنوب القناة. وبإفتراض طول القناة ومقدار التصريف الداخل في النهاية العليا يمكن بهذا النوع من الإستتباع التكهن بمخطط ماء الفيضان عند مختلف المقاطع من القناة.

.٢.٨ إستتباع الخزين الهيدرولوجي Hydrologic Storage Routing

تتوافر كثير من طرق الإستتباع لفيضان خلال الخزان ومن بين هذه الطرق:

١. طريقة باول المحورة Modified Paul's Method

$$\left(\frac{\mathbf{I}_1 + \mathbf{I}_2}{2}\right) \Delta t + \left(\mathbf{S}_1 - \frac{\mathbf{Q}_1 \Delta t}{2}\right) = \left(\mathbf{S}_2 + \frac{\mathbf{Q}_2 \Delta t}{2}\right)$$

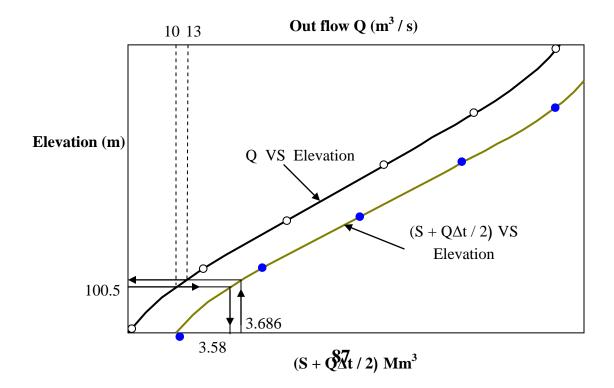
 $Q_1 \, , \, Q_2 : \quad (\Delta t)$ قيم التصاريف الخارجة من الخزان في بداية و نهاية الفترة الزمنية

 $I_1 \, , \, I_2 : \, (\Delta t)$ قيم التصاريف الداخلة إلى الخزان في بداية و نهاية الفترة الزمنية

 S_1 , S_2 : (Δt) الخزين في الخزان في بداية و نهاية الفترة الزمنية

بصورة عامة تستخدم الطريقة شبه اللوغاريتمية الآتية بإعتبارها طريقة ملائمة:

- - ٢. وعلى نفس الشكل يمكن رسم منحني التصريف الخارج مقابل المنسوب.
- S_1) Δt Δt
- 3. يحسب منسوب سطح الماء المقابل ($S_2 + Q_2\Delta t / 2$) بإستخدام الرسم في الخطوة (1) الآنف ذكرها ، أما التصريف الخارج Q_2 عند نهاية الفترة الزمنية فيحسب من الرسم في الخطوة (٢).
 - ه. يطرح $Q_2 \Delta t$) لبداية الفترة الزمنية اللاحقة. $Q_2 \Delta t$ من $Q_2 \Delta t$ من $Q_2 \Delta t$ ينتج
 - ٦. تكرر الطربقة لحين الحصول على مخطط إستتباع التصريف الداخل.



مثال (١) / إذا علمت أن العلاقة بين المنسوب و التصريف و الخزين في خزانٍ ما معطاة بالجدول الآتي :

التصريف الخارج (m ³ /s)	الخزين (*10 ⁶ m)	المنسوب (m)
•	٣.٣٥	١
١.	٣.٤٧٢	10
۲٦	٣.٨٨	1.1
٤٦	٤.٣٨٣	1.1.0
٧٢	٤.٨٨٢	1.7
١	0.77	1.7.0
١١٦	0.077	1.7.70
17.	0.107	١٠٣

و عندما كان منسوب الخزان عند مستوى ١٠٠٠ م كان مخطط ماء الفيضان في الخزان كما في الجدول الآتي :

- 7	7				-									
	٧٢	٦٦	· ·	0 £	٤٨	٤٢	٣٦	۳۰	۲٤	١٨	١٢	٦	•	الزمن (ساعة)
	11	١٣	10	۲.	00	٣٦	٤٦	٥٨	٧٣	٨٠	00	۲.	١.	التصريف (m ³ /s)

إرسم مخطط إستتباع الفيضان لحساب:

أ. مخطط ماء التصريف الخارج.

ب. منسوب الخزان مقابل منحنى الوقت خلال مسار موجة الفيضان.

الحل/

S+- تفرض الفترة الزمنية مساوية إلى T ساعات ، ومن بين البيانات المتوفرة يتم وضع جدول بين المنسوب T ساعات ، ومن بين البيانات T . T

 $\Delta t = 6 * 60 * 60 = 0.0216 * 10^6 \text{ sec.}$

$(S + Q\Delta t / 2) (Mm^3)$	التصريف الخارج (m ³ /s)	المنسوب (m)
٣.٣٥	•	١

٣.٥٨	١.	10
٤.١٦	۲٦	1.1
٤.٨٨	٤٦	1.1.0
0.77	٧٢	1.7
7.50	١	1.7.0
٦.٧٨	١١٦	1.7.70
٧.٢٦	١٣٠	1.7

ثم ترسم العلاقة بين Q والمنسوب $(S+Q\Delta t/2)$ مقابل المنسوب كما في الشكل وعند بداية الإستتباع يكون المنسوب Q معادلة $Q = 10 \text{ m}^3/\text{s}$ و $Q = 10 \text{ m}^3/\text{s}$ و $Q = 10 \text{ m}^3/\text{s}$ تستخدم معادلة باول لإيجاد $Q = 10 \text{ m}^3/\text{s}$ عند نهاية فترة المرحلة الأولى لـ ٦ ساعات بشكل :

$$\left(S + \frac{Q\Delta t}{2}\right)_2 = \left(I_1 + I_2\right)\frac{\Delta t}{2} + \left(S - \frac{Q\Delta t}{2}\right)_1$$

=(10+20)*(0.0216/2)+(3.362)=3.686

بالرجوع إلى الشكل، فإن منسوب سطح الماء المقابل لـ $(S+Q\Delta t/2)=(S+Q\Delta t/2)$ مليون م هو $(S+Q\Delta t/2)=(S-Q\Delta t/2)=(S+Q\Delta t/2)$ الخطوة الخارج المقابل Q يساوي $(S+Q\Delta t/2)=(S+Q\Delta t/2)=(S+Q\Delta t/2)$ الخطوة السابقة أي:

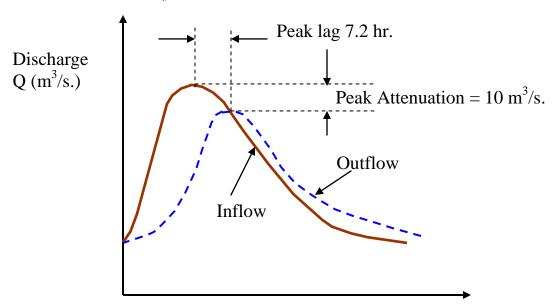
$$-13 * 0.0216 = 3.405 \text{ Mm}^3$$

تكرر العملية لحين إنتهاء إستدامة هيدروغراف التصريف الداخل وتوضح النتائج على شكل جدول:

$Q (m^3/s)$	المنسوب (m)	$(S + Q\Delta t / 2)$ (Mm^3)	$(S - Q\Delta t / 2)$ (Mm^3)	$I\Delta t$ (Mm^3)	I (m ³ /s)	التصريف الداخل (m³/s)	الزمن (hr)
١.	10	۳.٦٨٦	٣.٣٦٢	٤٢٣.٠	10	١.	•
١٣	١٠٠.٦٢	٤.٢١٥	٣.٤٠٥	٠.٨١	۳۷.٥	۲.	٦
77	1 • 1 . • £	09	٣.٦٣٢	1.501	٦٧.٥	00	١٢
٥٣	1.1.75	0.097	٣.9٤٥	1.707	٧٦.٥	٨٠	١٨
79	1.1.97	0.077	٤.١٠٧	1.210	٦٥.٥	٧٣	۲ ٤

٦٦	1.1.91	0.719	٤.٠٩٦	1.17	٥٢	٥٨	٣.
٥٧	1.1.77	٤.٨٧٤	٣.٩٨٨	۲۸۸.۰	٤١	٤٦	٣٦
٤٥	۱۰۱.٤٨	٤.٥٨٨	٣.٩٠٢	٠.٦٨٦	٣١.٧٥	٣٦	٤٢
٣٧	1.1.7	٤.٣٠٢	۳.۷۸۹	۰.٥١٣	٣٧.٥	00	٤٨
۲٩	11	٤.٠٥٤	۳.٦٧٦	٠.٣٧٨	14.0	۲.	0 8
74	198	٣.٨٥٩	۳.٥٥٧	٠.٣٠٢	١٤	10	٦٠
١٨	١٠٠.٧٧	٣.٧٢٩	٣.٤٧	٠.٢٥٩	١٢	١٣	٦٦
١٤	170		٣.٤٢٧			11	٧٢

البيانات في الأعمدة ١ و ٧ و ٨ يمكن رسم مخطط ماء التصريف الخارج كما في الشكل:



Time (hr.) :Goodrich's Method طریقة جودرج. ۲

$$(I_1 + I_2) + \left(\frac{2S_1}{\Delta t} - Q_1\right) = \left(\frac{2S_2}{\Delta t} + Q_2\right)$$

مثال (٢) / إستعن بالبيانات المدرجة في المثال السابق لإستتباع مخطط ماء الفيضان بإستخدام طريقة جودرج ، إذا علمت أن الظروف الإبتدائية عندما t = صفر يكون منسوب الخزان ١٠٠.٦ م.

٦٦	٦.	0 £	٤٨	٤٢	٣٦	٣.	۲ ٤	١٨	١٢	٦	•	الزمن (ساعة)
۲.	70	٣٥	٤٦	٦.	٧٥	97	170	١٤٠	٨٥	٣.	١.	التصريف الداخل (m ³ /s)

الحل/

 $\Delta t = 6 * 60 * 60 = 0.0216 * 10^6 \text{ sec.}$

$(2S/\Delta t + Q) (Mm^3)$	التصريف الخارج (m ³ /s)	المنسوب (m)
310.2	•	١
771.0	١.	10
٣٨٥.٣	77	1.1
٤٥١.٨	٤٦	1.1.0
07 £	٧٢	١٠٢
097.7	١	1.7.0
٦٢٧.٨	١١٦	1.7.70
٦٧٢.٢	١٣٠	١٠٣

ترسم العلاقة بين:

التصريف الخارج (Q) مع المنسوب.

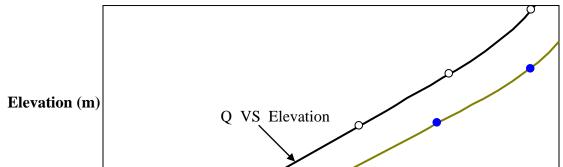
. ($2S/\Delta t + Q$) .۲

عندما t = صفر ، فإن المنسوب يساوي ١٠٠.٦ من الشكل :

$$Q = 12 \text{ m}^3/\text{s}$$
 $(2S/\Delta t + Q) = 340 \text{ m}^3/\text{s}$

$$(2S/\Delta t - Q) = 340 - 2 * Q = 340 - 2*12 = 316 \text{ m}^3/\text{s}$$

Out flow $Q (m^3 / s)$



$$((2S/\Delta t - Q)_1 = 356 - 2*17 = 322 \text{ m}^3 / \text{ s})$$

٣.٨. إستتباع القناة الهيدرولوجي Hydrologic Channel Routing

توضح من خلال إستتباع الخزان أن الخزن كان الدالة الوحيدة للتصريف الخارج ، S=f(Q) ، أما إستتباع القنوات فإن الخزن يصبح دالة للتصريفين الداخل و الخارج ، S=f(I,Q) ، وبناءً عليه يستوجب اللجوء إلى طريقة أخرى في الإستتباع.

ظريقة ماسكنجام في الإستتباع Muskingum's Method for Routing

$$Q_2 = C_o I_2 + C_1 I_1 + C_2 Q_1$$

$$C_o = \frac{-kx + 0.5\Delta t}{k - kx + 0.5\Delta t}$$

$$C_1 = \frac{kx + 0.5\Delta t}{k - kx + 0.5\Delta t}$$

$$C_2 = \frac{k - kx - 0.5\Delta t}{k - kx + 0.5\Delta t}$$

$$C_0 + C_1 + C_2 = 1$$

ثابت فترة الخزن: k

معامل موزون: x

مثال (۳) / إستتبع مخطط المياه لإمتداد من النهر فيها K=1 و K=1 و في بداية الفيضان الداخل كانت قيمة التصريف الخارج K=1 م K=1 الم K=1 الم K=1 الم K=1 الم K=1

0 8	٤٨	٤٢	٣٦	٣.	7	١٨	١٢	٦	٠	الزمن (ساعة)
10	۲.	۲٧	٣٥	٤٥	00	٦.	٥,	۲.	١.	(m^3/s) التصريف الداخل

$$I_1 = 10$$

$$C_1 I_1 = 4.29$$

$$I_2 = 20$$

$$C_{\rm o} I_2 = 0.96$$

$$Q_1 = 10$$

$$C_2 Q_1 = 5.23$$

$$Q = 10.48 \text{ m}^3/\text{s}$$

جامعة ديالى / كلية الزراعة / قسم علوم التربة والموارد المائية الهيدرولوجي والموارد المائية / المرحلة الر ابعة أ.م. د.احمد بهجت خلف

Q	0.523 Q ₁	0.429 I ₁	0.048 I ₂	I (m ³ /s)	الزمن (ساعة)
٦	٥	٤	٣	۲	١
١.	0.7٣	٤.٢٩	0.96	١.	•
۱۰.٤٨	٥.٤٨	٨.٥٨	۲.٤	۲.	٦
17.57	۸.٦١	71.50	۲.۸۸	٥,	١٢
٣٢.٤٩	17.78	Y0.V£	۲.٦٤	٦.	١٨
٤٥.٦١	۲۳.۸٥	۲۳.٦	۲.۱٦	00	۲ ٤
٤٩.٦١	70.90	19.7	١.٦٨	٤٥	٣.
٤٦.٩٣	72.00	107	١.٣	٣٥	٣٦
٤٠.٨٧	۲۱.۳۸	11.04	٠.٩٦	77	٤٢
٣٣.٩٢	۱۷.۷٤	٨.٥٨	٠.٧٢	۲.	٤٨
۲٧.٠٤				10	0 {

وللخطوة التالية تكون Δt آلى ١٢ ساعة $Q_1 = 0.5$ م 7 أنا . وتكرر الطريقة لفترة مخطط التصريف الداخل. وعند رسم مخططي التصريف الداخل و الخارج تكون قيمتي فاقد الطاقة attenuation وزمن التخلف lag time مساوية لـ وعند رسم مخططي التوالى. 1 م 7 رثا و ١٢ ساعة على التوالى.

الفصل الثامن المياه الجوفية (Ground Water)

- ٨. ١. المياه الجوفية: يطلق على المياه في غلاف التربة مصطلح المياه تحت السطحية أو المياه الجوفية وتوجد في منطقتين هما:
 - 1. منطقة التشبع Saturated Zone
 - ٢. منطقة التهوية Aeration Zone
- 1. منطقة التشبع Saturated Zone : تعرف هذه المنطقة أيضاً بمنطقة المياه الجوفية وتكون فيها كل فراغات التربة مملوءة بالماء ويشكل منسوب الماء الجوفي water table حدودها العليا أو ما يعرف بالسطح الحر أي السطح المعرض للضغط الجوي.
- ٢. منطقة التهوية Aeration Zone : تكون فراغات التربة في هذه المنطقة مشبعة جزئياً بالماء وتمتد هذه المنطقة بين الفراغ الكائن بين سطح الأرض وبين منسوب المياه الجوفية وتقسم هذه المنطقة إلى ثلاثة أقسام:
- أ. منطقة ماء التربة Soil Water Zone : تقع هذه المنطقة قرب سطح الأرض في المنطقة الجذرية الرئيسة للنبات والتي ينفذ الماء خلالها إلى الجو.
- ب. منطقة الحاشية الشعرية Capillary Fringe : وهي التي يتحرك فيها الماء بواسطة الخاصية الشعرية وتمتد هذه المنطقة بين منسوب الماء الجوفي صعوداً إلى حد الإرتفاع الشعري.
- ج. المنطقة المتوسطة Intermediate Zone : وتقع هذه المنطقة بين منطقة ماء التربة وبين المنطقة الشعرية ويعتمد سمك منطقة التهوية وأقسامها على بنية التربة ومحتواها الرطوبي وتتغير من موقع لآخر.
- وكما هو معلوم، فإن جميع المواد سواءً كانت تربة وصولاً إلى الصخر تختلف بالمسامات والتي تعتبر مملوءة بالماء في المنطقة الكائنة تحت منسوب الماء الجوفي، وعلى هذا الأساس تصنف التكوينات المشبعة إلى أربعة مجاميع هي:

- 1. التكوين الخازن Aquifer: وهو عبارة عن تكوين جيولوجي مشبع لا يخزن الماء فحسب بل ينتجه بكميات كافية وعلى هذا الأساس فإن التكوين الخازن يسمح بنفاذ الماء خلاله بسهولة وذلك لنفاذيته العالية، وتعد الرسوبيات غير المنضمة unconsolidated كالرمل و الحصى أمثلة جيدة على هذا النوع.
- ٢. التكوين الخازن الضعيف Aquitard: هذا التكوين يسمح بتسرب الماء فقط لذلك يكون إنتاجه قليلاً مقارنة بالتكوين الخازن ويعد هذا التكوين نفاذاً جزئياً.
- ٣. التكوين الكاتم Aquiclude : وهو تكوين جيولوجي غير نفاذ للماء ويمكن إعتباره مغلقاً تجاه حركة الماء حتى لو إحتوى على كميات كبيرة منه، ومن الأمثلة على ذلك تكوين التربة الطينية.
- ٤. التكوين الأصم Aquifuge : وهو تكوين جيولوجي غير نفاذ وغير مسامي ولايحتوي على فتحات مترابطة، لذلك لا يمكنه نقل الماء، ومن الأمثلة على ذلك الكتل الصخرية الخالية من الشقوق.

. ٢. موازنة المياه الجوفية Ground Water Budget

يعتمد مقدار المياه الجوفية في حوضٍ ما على الجريان والتصاريف في مختلف النقاط. والعلاقة المتداخلة بين الجريان الداخل inflow والحربان الخارج outflow والتراكم يعبر عنها بمعادلة تسمى معادلة الموازنة كما يأتى:

$\Sigma I \Delta t - \Sigma Q \Delta t = \Delta S$

 $\Sigma \ I \ \Delta t$: كل أنواع التغذية وتشمل ما يقدم من البحيرات والجداول والأمطار والتغذية الصناعية في الحوض

 $\Sigma \ Q \ \Delta t$: البحيرات المطحي والتسريف الصافي للمياه الجوفية من الحوض ويشمل الضخ والجريان السطحي والتسريب إلى البحيرات و Δt : و الأنهار.

 $\Delta {
m S}:\ (\Delta t)$ التغير في مخزون المياه الجوفية في الحوض والحاصلة عبر فترة زمنية

إن المعدل الأقصى للسحب من المياه الجوفية في حوضٍ ما والذي يمكن إجراؤه دون أن يتسبب في نتائج غير مرغوبة يطلق عليه (الإنتاج الأمين Safe Yield) وهذا المصطلح يعتمد على أهداف مطلوبة، وإن النتائج غير المرغوب فيها تشتمل على:

- ١. إنخفاض دائم في منسوب الماء الجوفي أو الإرتفاع البيزومتري.
- ٢. أن يكون منحني الهبوط أقصى ما يمكن مؤدياً إلى عدم كفاءة تشغيل البئر.
 - ٣. تداخل الماء المالح وخاصةً في التكوينات الساحلية.

۸. ۳. الآبار Wells :

تعد الآبار واحدة من أهم الطرق الشائعة في الحصول على المياه الجوفية من التكوين الخازن ، و على الرغم من استخدام الآبار في كثير من التطبيقات فإن أكثرها شيوعاً هي في إمدادات المياه و التطبيقات الهندسية في الري. تأمل وجود الماء في تكوين خازن حر يضخ بمعدل ثابت من البئر، و قبل الضخ يشير منسوب الماء في البئر إلى منسوب الماء الجوفي الساكن، و ينخفض هذا المنسوب مع إستمرارالضخ. و إذا كان التكوين الخازن موحد الخواص و متجانساً و كان منسوب الماء الجوفي أفقياً فإن ذلك المنسوب يتخذ شكلاً مخروطياً جراء الجريان الشعاعي إلى البئر، و يطلق عليه مخروط الانخفاض منسوب الماء الجوفي في أية نقطة عن المنسوب الانخفاض منحني الهبوط cone of depression أما مدى تأثير مخروط الانخفاض فيطلق عليه مساحة التأثير radius of influence

و عند حصول الضخ بمعدل ثابت فإن منحني الهبوط يبدأ بالتكوين مع مرور الزمن و ذلك للسحب الكائن في الخزين، و يطلق على هذا الطور بالجريان غير الثابت لأن منسوب الماء الجوفي يتغير مع مرور الزمن، و باستمرار الضخ تصل حالة من التوازن بين معدل الضخ و معدل المياه الداخلة إلى البئر من الحافات الخارجية من منطقة التأثير. و يتخذ سطح منحني الهبوط موقعاً ثابتاً مع مرور الزمن حيث يعمل البئر تحت ما يسمى بظروف الجريان الثابت. و عند توقف الضخ يعوض الخزن في مخروط الانخفاض بمزيد من المياه الجوفية الداخلة إلى منطقة التأثير و يبدأ التراكم التدريجي للخزين لحين الوصول إلى منسوب ساكن و يطلق على هذا مرحلة الاستعادة الاستعادة على خصائص التكوين الخازن.

: Steady Flow into a Well الجريان الثابت في البئر ١٠٣٠.٨

١. الجريان المحصور Confined Flow

يوضىح الشكل أدناه بئراً يخترق تكويناً خازناً محصوراً سمكه B بافتراض أن للبئر تصريفاً ثابتاً مقداره Q ، فإذا كان الارتفاع H و كان عند بئر الضخ هو h_w و منحني الهبوط فيه هو S_w :

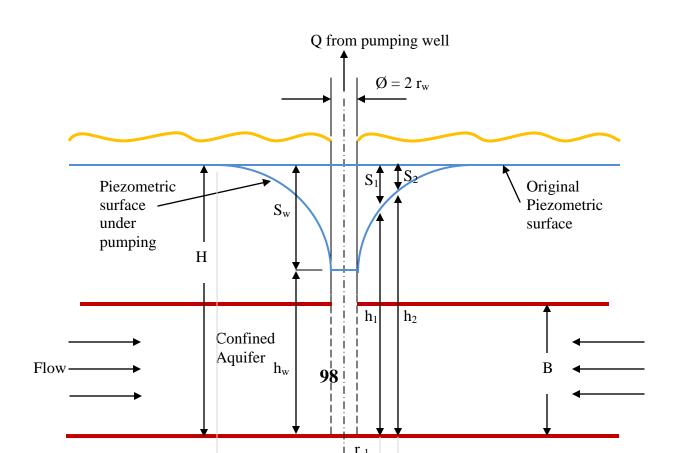
$$Q = \frac{2\pi \, k \, T \ (h_2 - h_1)}{\ln{(\frac{r_2}{r_1})}} \qquad \text{, if} \qquad S_1 = H - h_1 \quad \text{,} \quad S_2 = H - h_2 \quad \text{,} \label{eq:Q}$$

T = k B (transportation factor m^2/s .)

$$Q = \frac{2\pi \ T \ (S_2 - S_1)}{\ln{(\frac{r_2}{r_1})}}$$

و عند حافة منطقة التأثير ($r_1=r_w$, $h_1=h_w$, $S_1=S_w$) كما أن ($H=h_2$, $R=r_2$, S=0) عند جدار البئر :

$$Q = \frac{2\pi T Sw}{\ln{(\frac{R}{r_w})}}$$



مثال (1) بئر قطرها ٣٠ سم تخترق كلياً تكويناً خازناً محصوراً معامل النفاذية له ٥٤ م/يوم ، فإذا علمت أن سمك الطبقة الخازنة = ٢٠ متر و أن منحني الهبوط و نصف قطر التأثير عند الضخ بالحالة الثابتة هما ٣ و ٣٠٠ متر على التوالى ، إحسب كمية تصريف البئر ؟

الحل:

$$R=300\;m.\quad ,\;\; r_{\rm w}=0.15\;m.\quad ,\quad S_{\rm w}=3\;m.\quad \quad ,\quad B=20\;m.$$

 $k = 45 / (3600 * 24) = 5.208 * 10^{-4} \text{ m/s}.$

$$T = 5.208 * 10^{-4} * 20 = 10.416*10^{-3} m^{2}/s.$$

 $Q = 2 * \pi * 10.416*10^{-3} * 3 / ln (300/0.15) = 0.02583 m³/s. = 1550 liter/min.$

مثال (٢) في المثال السابق إحسب التصريف إذا كان:

- ١. قطر البئر ٥٤ سم مع بقاء بقية العوامل ثابتة.
- ٢. إذا زاد منحنى الهبوط إلى ٥.٤ متر و ببقاء بقية العوامل ثابتة.

الحل:

1.
$$Q = 1637 \text{ m}^3/\text{s}$$
.

2. $Q = 2325 \text{ m}^3/\text{s}$.

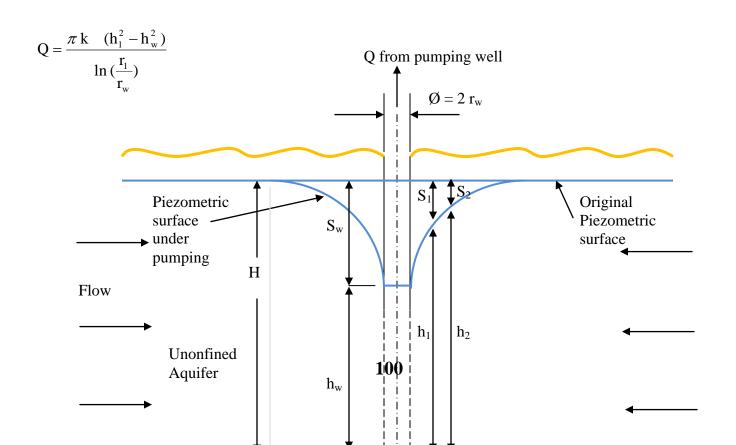
ا. الجريان غير المحصور (الحر) Unonfined Flow . ١

$$Q = \frac{\pi k (h_2^2 - h_1^2)}{\ln{(\frac{r_2}{r_1})}}$$

و عند حافة منطقة التأثير ($H=h_2\,$, $R=r_2$) عند جدار البئر : $H=h_2\,$, $H=h_2$ عند جدار البئر

$$Q = \frac{\pi k (H^2 - h_w^2)}{\ln(\frac{R}{r_w})}$$

Or:



مثال (٣) بئر قطرها ٣٠ سم تخترق كلياً تكويناً خازناً حراً عمقه ١٠ متر وبعد فترة طويلة من الضخ بمعدل ثابت مقداره ١٥٠٠ لتر /دقيقة ، ظهر أن منحني الهبوط في بئري مراقبة تبعدان ٢٥ و ٧٥ متر عن بئر الضخ هما ٥٠٠ و ٢٠ متر على التوالي ، إحسب معامل الاستنقال للتكوين الخازن ، ما مقدار منحني الهبوط عند بئر الضخ ؟ الحل :

1.
$$Q = 1500*10^{-3}/60 = 0.025 \text{ m}^3/\text{s}.$$

$$\begin{aligned} &h_2 = 40 - 2 = 38 \ m. \ , \quad h_1 = 40 - 3.5 = 36.5 \ m. \\ &r_2 = 75 \ m. \ , \quad r_1 = 25 \ m. \end{aligned}$$

$$0.025 = (\pi * k * (38^2 - 36.5^2)) / \ln (75/25)$$

 $k = 7.823 * 10^{-5}$ m/s.

$$T = k H = 7.823 * 10^{-5} * 40 = 3.13 * 10^{-3} m^2 / s.$$

2.
$$Q = \frac{\pi k (h_1^2 - h_w^2)}{\ln(\frac{r_1}{r_w})}$$

$$0.025 = (\pi * 7.823 * 10^{-5} * (36.5^2 - h_w^2)) / \ln (25/0.15)$$

$$h_{\rm w} = 28.49 \quad m.$$

$$S_{\rm w} = 40 - 28.49 = 11.51 \quad m$$

