

## طريقة مقترنة لتصميم شبكة ماء مدينة الرصافة (الجزء الأول من الشبكة) باستخدام انابيب وملحقات ذات اقطار موحدة

ليث شاكر عاشور

نسرين جاسم حسين

كلية الهندسة-جامعة القادسية

### الخلاصة

ان تصميم شبكات نقل المياه للاغراض الخدمية والاروائية يعتبر جانبا هندسيا تطبيقا مهما في مجال الهندسة المدنية و كنتيجة لذلك فقد انجزت بحوث و دراسات متعددة حول هذا الموضوع .  
تناول البحث نوع من شبكات المياه وهي الشبكات الاعتيادية ذات الحالات المثلثة وهي شبكة ماء مدينة الرصافة بجزئها الاول وتم التركيز على امكانية استخدام نوع واحد من الاقطار لكافه انابيب الشبكة في اماكن يحددها المهندس المشرف بحيث ان كمية المياه المجهزة للشبكة من الخزان او المضخات يمكن توزيعها ابتداء بشكل متجانس.  
ونظرا لان تحليل شبكات المياه يعتبر من المسائل الهندسية التي تتطلب حسابات كبيرة لذا اصبح لاما تحليل الشبكات بواسطة الحاسبة الالكترونية وباستخدام برنامج (pipe++) اصدار ٢٠٠٢ وباستخدام اسلوب العقدة من طريقة هاردي-كروس .  
وبالرغم من تحقيق الاهداف الهيدروليكيه المذكورة وما رافقها من اهداف عملية وتطبيقية تتعلق بتسهيل عملية تنفيذ وصيانة وتشغيل الشبكة فان كلفة تنفيذ الشبكة بالطريقة المقترنة اقل من كلفة تنفيذ نفس الشبكة بالطريقة الاعتيادية .

### Abstract

Design of water distribution network for different purposes can be considered as engineering application aspect in civil engineering, as a result, many research have been done in scope.

In this research, this studied case of the water distribution networks, it is a closed pipe network (Rasafa WDS as a case study , by using same diameter for all pipes of network in some of zones that are to be determined by engineer ,so that water supply from pumps or reservoir can be distributed in homogeneous way.

Analysis of water distribution system is required a lot of calculations, so it is necessary to use computer program for analysis these networks by using (pipe++ programmer) version 2002, (nodal method -Hardy-Cross Method).

In addition to the aforementioned improvements of hydraulically and practical aims, the cost of the network (using the proposed method of design) will be less than the cost of the same network if a traditional method of design is to be applied.

### المقدمة

من الامور التصميمية التي يواجهها مهندسو شبكات المياه هي كيفية الحصول على تصميم يتحقق فيه الحد الادنى من الضغط المطلوب في نهاية الشبكة دون المبالغة في ارتفاع الخزان او قدرة المضخات في بدايتها. الا ان المصمم يجد نفسه امام بدائل وخيارات عديدة جدا و لا شك ان افضلها هو التصميم الامثل (Optimum Design) الذي يتحقق فيه كفاءة الشبكة من الناحيتين الهيدروليكيه والاقتصاديه الا ان تحقيق مثل هذا التصميم يتطلب استخدام طرائق معقدة يضطر المهندس فيها الى استخدام علاقات رياضية ونظرية قد تتعارض مع كثير من الحالات التطبيقية الفعلية الامر الذي قد يضطره مرة اخرى الى اللجوء الى التفريقات الفيزيائية مجازة للمتطلبات الرياضية ليصبح عندها التصميم الامثل حالة نسبية غير مطاءقة (Wood,1993)(Global Optimum).

وعليه ففي البحث الحالي ومن منطلق تبسيط الاجراءات التصميمية لشبكات المياه تم اقتراح اسلوب تصميمي امكن من خلاله تحسين توزيع الضغط والماء .

### الدراسات السابقة

يمكن تصنيف البحوث والدراسات التي تتعلق في مجال شبكات المياه الى صنفين رئيسيين ، الاول يتناول تحليل هذه الشبكات والثاني يتعلق بطرق تصميمها .

في مجال تحليل شبكات المياه ا Mehr عدد من الباحثين ببرمجة اساليب طريقة هاردي-كروس لبساطتها ببرامج كفؤة كان الهدف منها تهذيب واختصار البيانات التي يمكن ادخالها للحاسبة وتحسين سرعة الوصول الى الحل الصحيح وهذه البرامج اما ان تكون مكتوبة بلغة quick basic , basic ) او ( Jabbouri,1997, Eleiwi,2001 ) مثل ( pipe++ (watercad package ) وهو ما قام به الباحثون بأختلاف طرق التحليل والبرامج المستخدمة الا انها تؤدي نفس الغرض المطلوب استخدامه.

اما في مجال تصميم الشبكات فكان اقدم الطرق المستخدمة طريقة التجربة والخطأ والتى يواجه المصمم فيها عددا هائلا من البدائل تصبح معها الطريقة اسلوبا مملا، ثم توالت عدة طرق للتصميم مثل التصميم الامثل. (Featherstone, El-Jumaily, 1982) اذ طور الباحثان طريقة التصميم الامثل لشبكات المياه تضمنت دوال الكلف لاغلب المكونات الهيدروليكيه ولم شترط هذه الطريقة على المصمم فرض الضغط في العقد كما انها تسمح باختيار اقطار متشابهه لجميع انابيب الشبكة في بداية التصميم.

#### وسائل وطرق تحليل وتصميم شبكات المياه:

قد يكون مفيدا اعطاء فكرة سريعة عن الوسائل التي استخدمت بمرور الزمن في تحليل وتصميم شبكات المياه حيث ان المقصود بالوسائل هنا ليس الطرائق الهيدروليكيه للتخليل والتصميم وانما الامكانيات المتوفرة لتسهيل العمليات الحسابية لطرق التحليل والتصميم.

ان اقدم الوسائل ربما كانت بأجراء العمليات الحسابية يدويا ثم جاء دور الحاسبات اليدوية وفكرة استخدام التشابه الكهربائي، الا ان القفزة النوعية الكبرى التي حصلت في هذا المجال جاءت مع انتشار الحاسبات الالكترونية الرقمية التي ساعدت على اقتراح طرائق جديدة لم يكن بالامكان الوصول اليها من قبل نظرا لما تتوفره هذه الحاسبات من جهد ووقت في اجراء اعقد العلاقات الهندسية ( Garg,2000 ).

وفيما يتعلق بطرائق التحليل والتصميم الهيدروليكي لهذه الشبكات فلنج اقدمها واكثرها شيوعا طريقة هاردي - كرموس ( Hardy-Cross Method ) بنوعيها وهي طريقة الحلقة وطريقة العقدة. ثم ظهرت الطرائق المباشرة ومنها طريقة ( Newton-Raphson ) وكذلك طرائق المعادلات الخطية. ( Espesito,1998 ) في البحث الحالي تم استخدام طريقة العقدة من ضمن طرائق هاردي - كرموس كوسيلة للطريقة التصميمية المقترنة ولابد هنا من اعطاء استعراض سريع لهذه الطريقة وطبيعة استعمالها علما ان هناك طرق اخرى مثل:-

1. Relaxation method
2. Equivalent pipes method
3. Section method
4. Linear theory method
5. Newton -raphson method
6. Electrical Analogy method

### تحليل شبكات المياه بطريقة العقدة Nodal Method

تسمى هذه الطريقة أحياناً بطريقة موازنة الكميات (Quantity Balance Method) حيث يتم في هذه الطريقة تحقق العلاقات الهيدروليكيّة الأساسية في عقد الشبكة على أساس أن قيم الضغط في هذه العقد مجاهيل يمكن عند إيجاد قيمها حساب التصارييف المارة في أنابيب الشبكة. هذا وإن العلاقات الأساسية التي تحكم جريان الماء في شبكات المياه هي كالاتي (Nielsen, 1989):-

- المجموع الجيري للتصارييف في كل عقد يساوي صفر (قانون حفظ المادة).
- المجموع الجيري لضائع الطاقة (الشحنة) في أي حلقة مغلقة أو مفتوحة يساوي صفر (قانون حفظ الطاقة).

• ان مقدار الخسارة في الطاقة في الأنابيب يعتمد على مقدار التصريف المار به وتحكمه الصيغة الهيدروليكيّة التالية:

$$H_f \propto Q^n$$

$$H_f = K \cdot Q^n \quad \dots \dots \dots \quad (1)$$

حيث أن :-

$H_f$  = مقدار ضائعات الاحتراك في الأنابيب. (L)

$Q$  = التصريف المار في الأنابيب. ( $L^3/T$ )

$K$  = ثابت يمثل تأثير عدة معلومات ثابتة للأنابيب منها طول الأنابيب وقطره ومعدل خشونة سطح جداره.

$n$  = اس تتراوح قيمته بين (1-2) علماً بأن قيمته هي نحو (1.75) في الأنابيب الملساء عندما يكون الجريان طباقي لرقم رينولدز أقل من 2100 في حين تصبح قيمته (2) في الأنابيب الخشنة ذات الجريان الاضطرابي لرقم رينولدز أكبر من 4000.

ومن يجدر ملاحظته ان الفقرتين (1 او 2) اعلاه تتطابق فيزياؤيا مع قانون كيرشوف الاول والثاني في الكهربائية على التوالي الا ان طبيعة العلاقة في القوانين الكهربائية هي علاقة خطية بينما هي غير خطية في شبكات المياه هذا وقد تم اقتراح عدة معادلات من قبل عدد من الباحثين بهدف تحديد قيم كل من (n) و(K) ومن بين اكثـر هـذه المعـادـلات استـعمالـا:-

### 1. معادلة دارسي - سوايزباخ Darcy-Weisbach's Equation

بموجب هذه المعادلة يمكن كتابة العلاقة الأساسية لضائع الطاقة نتيجة الاحتراك ( $H_f$ ) بالصيغة التالية:

$$H_f = [(8f L) / (\pi^2 g D^5)] * Q^2 \quad \dots \dots \dots \quad (2)$$

ويظهر في هذه المعادلة ان قيمة (n) في المعادلة (1) تساوي (2) وان (K) هي

$$K = [(8f L) / (\pi^2 g D^5)] \dots \dots \dots \quad (3)$$

حيث ان :-

$Q$  = التصريف المار في الأنابيب. ( $L^3/T$ )

$f$  = معامل دارسي للاحتراك. (بدون وحدات)

$L$  = طول الأنابيب. (L)

$D$  = قطر الأنابيب. (D)

$$g = \text{التعجيل الأرضي. } (L/T^2)$$

وقد وجد ان قيمة (f) تعتمد على رقم رينولدز (Re) وعلى مقدار الخشونة النسبية للسطح (e/D) حيث ان (c) هي معدل ارتفاع النتوءات لسطح الانبوب . (Espesito, 1998)

## 2. معادلة هيزن-ويليام: Hazan- William's Equation

يمكن كتابة هذه المعادلة لجريان الماء في الانابيب الدائرية بجريان اضطرابي:-

$$H_f = [(Ku \cdot L) / (C_{H.W}^{1.85} D^{4.865})] * Q^{1.852} \dots \dots \dots \quad (4)$$

حيث ان  $C_{H.W}$  هو معامل خشونة السطح ويعتمد على نوع مادة الانبوب وعمره وتتراوح قيمته بين (100-150) وان (Ku) هو ثابت الوحدات يأخذ قيمة مقدارها (10.674) للوحدات العالمية (SI Units) ، ان سهولة تطبيق هذه المعادلة جعل استعمالها شائعا وخصوصا في تصميم شبكات المياه في المدن وشبكات الري بالرش والتقطيف نظرا لان قيمة معامل الخشونة ( $C_{H.W}$ ) تبقى ثابتة لجميع قيم التصاريف في الانبوب الواحد على خلاف معامل الاحتكاك (f) في معادلة دارسي والذي يعتمد على نوعية الجريان (طباقي ، اضطرابي). برنامج الحاسبة الالكترونية:

لقد تضمن برنامج الحاسبة المستخدم في هذا البحث طريقة تحليل شبكات المياه باستخدام طريقة العقدة لهاردي - كروس ولغرض التأكيد من صحة اجراءات العمليات للطريقة المذكورة تم تشغيل البرنامج لعدة شبكات سبق تحليلها باستخدام برامج اخرى حيث تم الحصول على نفس النتائج. ومن الجدير بالذكر ان هذا البرنامج (pipe++) اصدار 2002 اثبت كفاءة جيدة في تحليل الشبكات وهذا ما اكده الدراسات السابقة لاكثر من شبكة علما ان هذا البرنامج يتضمن نفس المدخلات لبرامج البيسك ولكن بصيغة الوندوز اي بتقنية افضل.

### الحالات المقترنة لتحسين توزيع الضغط في الشبكة:

في الشكل (١) تظهر شبكة ماء مدينة الرصافة بجزئها الاول وهي من نوع الشبكات ذات الحلقات المغلقة (الهيئة العامة للماء والمجاري ، 2001) حيث ان التقليد الجاري في تصميم مثل هذه الشبكات فرض اقطار وملحقات تتدرج في الصغر نحو مؤخرة الشبكة ومن ثم تحليل الشبكة بأحدى الطرق الشائعة التي سبق ذكرها ، وتحتاج عملية التصميم بهذا الاسلوب من المهندس ان يكون على خبرة عملية جيدة كما ان مكونات الشبكة كالانابيب والملحقات الاخرى ستكون بقياسات وحجوم مختلفة ومواد متعددة تتعكس سلبا على طبيعة التصميم وتنفيذ وصيانة الشبكة (Deb, 1973).

لذا سيتم اولا تحليل الشبكة الحالية لمعرفة الضغوط في عقد هذه الشبكة وبموجب الاجراءات المقترنة اصبح من الممكن استخدام انابيب ذات قطر واحد لجميع خطوط الشبكة مع ملحقات متشابهة ذات مواد موحدة ايضا ، ولا شك ان تحقيق هذا الجانب في شبكات المياه له اهمية كبيرة في مراحل التصميم والتنفيذ والصيانة الا انه ومن حسن النتائج ايضا وجد انه بالامكان تحسين توزيع الضغط على الشبكة لو ان قطوعات بسيطة اجريت في بعض خطوط الشبكة بحيث تأخذ جميع الانابيب اهمية متقاربة في نقل التصريف المطلوب من الشبكة وبهذا الاجراء امكن تلافي الاختلافات التي غالبا ما تحصل في التصميم التقليدي .

من النتائج الايجابية للاجراءات المقترنة في التصميم هو ان كلفة الشبكة الابتدائية والتشغيلية ستقل بشكل ملحوظ وان شبكة هذا النوع ستتطابق خبرة اقل في مرحلة التصميم وكذلك في الصيانة والتشغيل ، هذا

بالإضافة إلى أن توزيع الضغط سيكون أكثر انتظاماً وإن معاناة المستفيدين في نهاية الشبكة والبعيدة عن موقع الخزان والمضخات ستكون أقل حدة.

### مناقشة النتائج

لقد تم تحليل شبكة ماء مدينة الرصافة بجزئها الأول والموضحة في شكل رقم (١) بعد دخال المعلومات المطلوبة في برنامج الحاسبة (pipe++) وباستخدام طريقة العقدة لهاردي كروس تم ثبيت النتائج في الجدول رقم (١) .

وتطبيقاً للطريقة المقترنة فقد تم اختيار قطر موحد هو (٥٠٠) ملم لجميع أنابيب الشبكة المذكورة مع إجراء بعض القطوعات لبعض خطوط الشبكة وكما موضحة في الشكل رقم(٢) وتحليلها بنفس البرنامج وبنفس الطريقة كانت النتائج كما مثبتة في الجدول رقم (١) أيضاً.

ومقارنة نتائج الطريقتين في الجدول رقم(١) لنفس الشبكة يتضح الآتي :-

- لقد تحسن توزيع الضغط على عقد الشبكة عند تطبيق الطريقة المقترنة ويشار إلى هذا الغرض في الشكل رقم (٣) وشكل رقم (٤) حيث تم رسم منحنيات توزيع الضغط لكلا النتيجتين لل نقاط المتأخرة والواقعة على مسافة متساوية عن مصدر الماء سواء كان خزان أو مضخة . فالنقطة الواقعة على اطراف الشبكة تحقق ضغط عالي غير مرغوب في بداية الشبكة مع ضغط واطي غير مرغوب ايضاً في نهايات الشبكة قبل التصميم المقترن . في حين أن هذه تضاعلت بشكل ملحوظ في منحنيات الطريقة المقترنة (المنحنيات المتصلة) مما يؤكد أن توزيعاً أفضل للضغط قد تحقق في استخدام الطريقة المقترنة حيث تناقص الفرق في الضغط بين النقاط الواقعة في بداية الشبكة ونهايتها وأصبح أكثر تجانساً وهي حالة يطمح إليها المصمم في جميع الأحوال .

- لكي تكون هذه النتائج الهيدروليكيية الجيدة للطريقة المقترنة ة ايجابية في جميع ابعادها يجب ان لا يكون ذلك على حساب الناحية الاقتصادية وكلفة الشبكة ، ففي الوقت الذي يمكن استنتاج جدوى التصميم المقترن في جانب مهم من كلفة الشبكة الا وهو كلفة التنفيذ والتسييل والصيانة على مدى عمر الشبكة فقد تم تحليل ومقارنة الكلفة الابتدائية متمثلة في جانب ضيق يتعلق بكلفة الأنابيب المستخدمة في كلا الحالتين قبل وبعد التصميم . ومع ذلك فقد تم تحليل الكلف وفق الأسعار السائدة وتبين ان كلفة تنفيذ الشبكة بالطريقة المقترنة والاقطار الموحدة كما في الشكل (٢) ان لم تكن اقل كلفة فهي تساوي كلفة الشبكة في الشكل رقم(١) الا ان النواحي غير المنظورة من صالح الشبكة المقترنة في هذه المقارنة وهي ان الشركات المنفذة مستعدة لتخفيض اسعارها عندما تضمن انها ستتجز نوع واحد من الأنابيب والملحقات لأن ذلك سيقلل من كلفة عملية التجهيز وكمية الاحتياط وطريقة الحفرات والربط وخبرة التنفيذ والمعدات اللازمة لها . وما يجدر ذكره ان الجهة المستفيدة ستكتفي بخزن نوع واحد من المواد الاحتياطية للشبكة وعليه فأن الكلفتين الابتدائية والتشغيلية هما حالة ايجابية واحدة في الشبكة المقترنة . ويبين الجدولان رقم(٢) و (٣) المقارنة المنظورة بين كلفة أنابيب وملحقات الشبكة قبل وبعد التصميم .

### الخلاصة والاستنتاج

في هذا البحث ترکز الجهد على امكانية استخدام اقطار موحدة لجزء من الشبكات الكبيرة، وكما اثبتت حالة الدراسة في شبكة ماء مدينة الرصافة بجزئها الاول فقد تم تحقيق توزيع جيد للضغط في عقد الشبكة في حالة تطبيق الطريقة المقترنة بالمقارنة مع نفس الشبكة المصممة بالطريقة التقليدية وبالإضافة إلى

تحسين الضغط وانتظام توزيعه فأن عملية استخدام اقطار موحدة للشبكة وان كان قد رافقها انخفاض في الكفة الابتدائية بنسبة قليلة الا ان الكفة التشغيلية وكفة الصيانة وتصنيع المواد الاحتياطية وخرنها قد تعطي مردودا ماديا وفنيا جيدين .  
كما ان طريقة تحليل وتصميم شبكات المياه ذات الاقطارات الموحدة تتيح للمصمم اختيار البدائل المناسبة كما من سابقا .

## References

- Deb, A.K., "Least Cost Design of Water Main System in Series Proc .ASCE .J. Environmental Engineering Div.Vol.99, No.EE3, June, 1973, pp.405-409.
- Eleiwi, M.A "Water Distribution System Analysis for Steady and Transient Flow", Eng. College, Al-Mustansiriyah Univ., 2001.
- El-Jumaily K. K., "Design Water Networks by using Same Diameter of Pipes and Fittings" paper of Technology and Engineer, Vol. 12, No.3, 1982.
- Espesito, A., "fluid Mechanics with applications".Prentice-Hall, Inc, London .1998
- Featherstone, R.E., "Civil Engineering Hydraulics", Essential Theory with Worked Examples, William Collins Sons and Co.Ltd.,London,1982.
- Garg,S.K., "Hydrology and Water Resources Engineering", Khanna Publishers, NaiSarak ,Delhi,Junuary,2000.
- Jabbouri, J.K., "Design and Analysis of Water Distribution Networks by Using Computer", Thesis, Building and Construction Department -University of Technology, 1997.
- Nielson, H.B. "Methods of Analyzing Pipe Networks",Journal of the Hydraulic Division,ASCE,Vol.115,No.2,February ,1989,p.139-157.
- Wood, D.J., and Funk, J.E."Modeling Pipe Networks Dominated by Junction", Journal of the Hydraulic Engineering, ASCE, Vol.119, N o.8, 1993, P.949-959.
- الهيئة العامة للماء والمجاري ،دائرة ماء الرصافة، قسم التخطيط والمتابعة،مخطط شبكة ماء الرصافة .

جدول رقم(١) نتائج تحليل الشبكة القديمة والشبكة المقترحة

Node No.	Pressure Head(m)	
	Old network	Proposed network
1	40.448	38.151
2	60.00	60.000
3	49.037	41.019
4	57.974	48.428
5	59.926	55.579
6	26.623	41.276
7	22.017	35.103
8	41.334	24.109
9	60.960	61.238
10	69.959	69.064
11	42.271	43.064
12	19.645	20.109
13	19.644	20.213
14	8.143	9.099
15	9.595	40.223
16	10.074	29.062
17	25.970	28.179
18	41.566	40.704
19	61.059	60.920
20	32.021	33.125
21	32.969	33.195
22	64.670	64.432
23	61.437	58.379
24	23.736	23.700
25	17.107	16.824
26	15.113	14.875
27	43.880	43.081
28	33.948	33.071
29	73.747	72.948
30	74.038	65.980
31	74.627	63.587
32	74.276	68.547

جامعة بابل

٢٠٠١

جدول رقم(2)(تحليل الاسعار المعتمدة لحساب كافة الشبكة التقليدية)

١. الانابيب

النوع	السعر بالدولار / م. ط مواد وعمل	الطول (m)	القطر (mm)
\$1409540	\$110	12814	300
\$610080	\$155	3936	500
\$1509660	\$180	8387	600
\$3529280		25137	المجموع

\* ٢. الاقفال

النوع	السعر الدولار	العدد (m)	القطر (mm)
\$12180	\$420	29	300
\$4250	\$850	5	500
\$18200	\$1300	14	600
\$34630		48	المجموع

\* كلفة عمل الاقفال تدخل ضمن فقرة عمل الانابيب

\$352928 =352928+34630+3529280 \$3916838	كلفة الملحقات الاخرى (عكوس، تقاسيم .... وغيرها) تشكل حوالي 10% من كلفة الانابيب الكلفة الكلية للشبكة الاعتيادية
--	---

جدول رقم(3)(تحليل الاسعار المعتمدة لحساب كلفة الشبكة المقترنة)

١. الانابيب

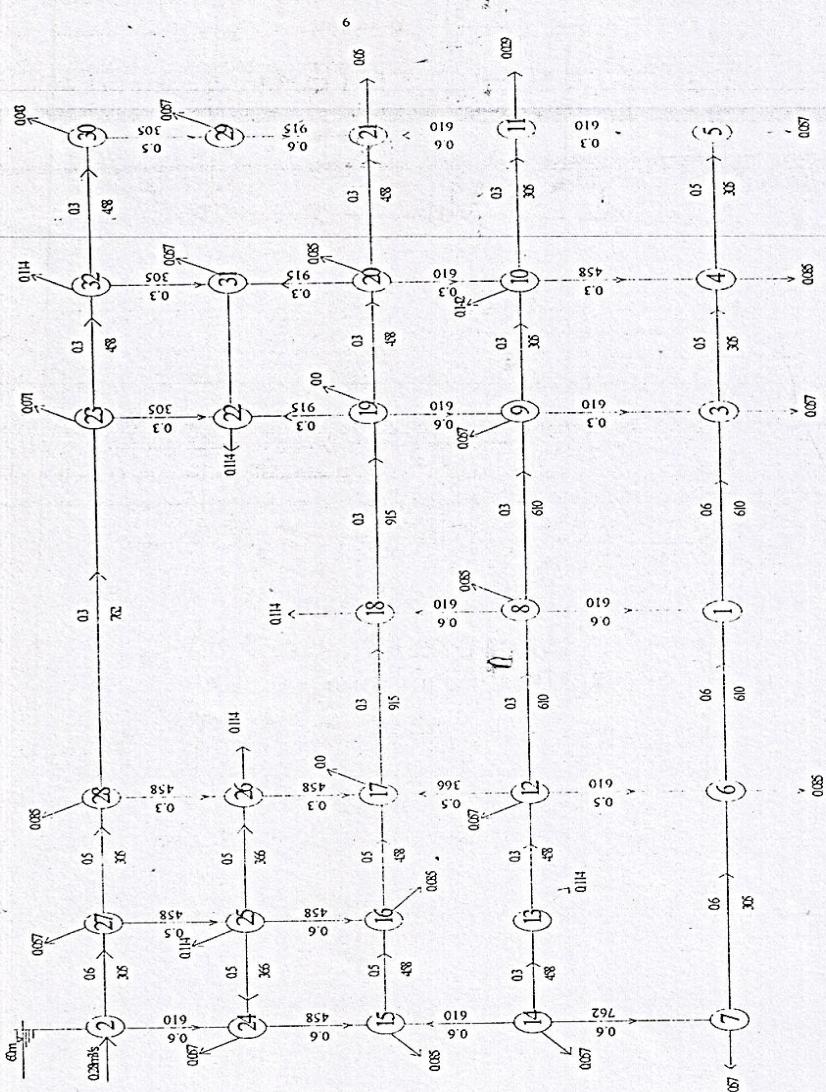
النوع	السعر بالدولار/م. ط	الطول (m)	القطر (mm)
المبلغ الكلي بالدولار	مواد وعمل		
\$3896235	\$155	25137	500

\* ٢. الاقفال

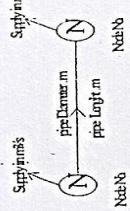
النوع	السعر بالدولار	العدد (m)	القطر (mm)
المبلغ الكلي بالدولار	\$850	48	500

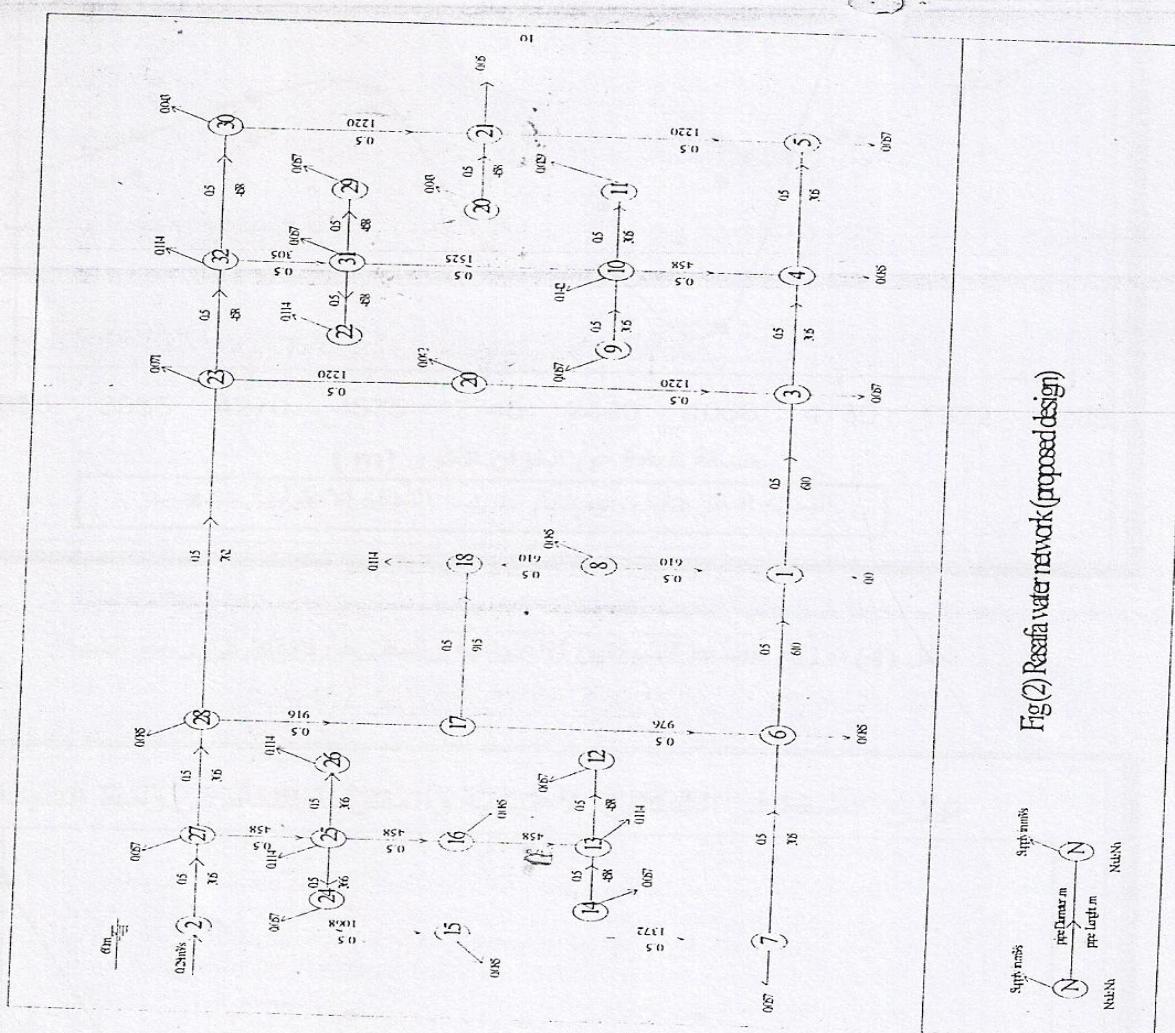
\* كلفة عمل الاقفال تدخل ضمن فقرة عمل الانابيب

\$389623.5  =389623.5+40800+3896235  \$4326658.5 216333- \$4110325.5=	كلفة الملحقات الأخرى (عكوس، تقاسيم .... وغيرها) تشكل حوالي 10% من كلفة الانابيب
	الكلفة الكلية للشبكة المقترنة يطرح 5% من الكلفة عن المزايا التنفيذية للشبكة واعكسها على اسعار المناقصين

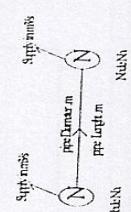


Fig(1) Resafa water network(before design)

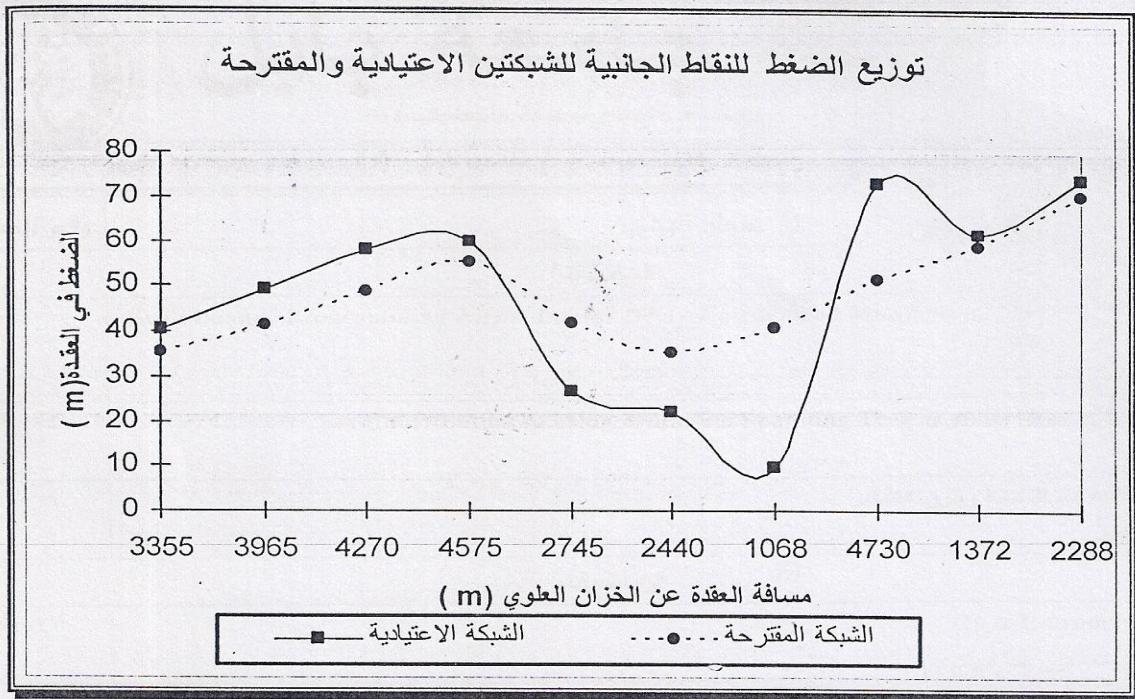




Fig(2) Ressafa water network (proposed design)



شكل (3) توزيع الضغط للنقاط الجانبية للشبكتين الاعتيادية والمفترحة



شكل (4) توزيع الضغط للشبكتين الاعتيادية والمفترحة للنقاط في وسط الشبكة

