دراسة مختبرية لتقليل الاحتكاك في الأنابيب بإضافة البوليميرات

هادي عبيد البشر

كلية الهندسة - جامعة واسط

الخلاصة

يهدف البحث الى دراسة تأثير اضافة البوليميرات الى الماء على نمط تغير معامل الاحتكاك في الأنابيب في حالة الجريان الاضطرابي .

استخدمت في التجارب البولي أكريلاميد مادة مضافة بوليميرية ودرس تأثير هذه المادة بتركيزات واطئة (0.005, 0.013, 0.025) (%) على معامل الاحتكاك (λ) . بينت الدراسة ان البولي أكريلاميد (PAM) المضاف يقلل معامل الاحتكاك (λ) بنسب (37.95% - 6.51 مقارنة مع معامل الاحتكاك للماء قبل الأضافة في حالة الجريان الاضطرابي .

كما تم دراسة تأثير (PAM) المضاف بنسب عالية (0.03 - 0.06%) على نسبة تخفيض (λ) وبينت الدراسة زيادة تأثير البوليمر المضاف على تقليل معامل الاحتكاك (λ) بنسب تراوحت بين 21.32 الى 44.62% وأنخفاض تأثير البوليمر المضاف (PAM) على معامل الاحتكاك عند تجاوز قيم تراكيز (PAM) المثلى التي تراوحت (0.03 , 0.033 , 0.038 , 0.042%) . ثم تم رسم العلاقات بين عدد رينولدز و معامل الاحتكاك (λ) وبين نسبة تركيز PAM (C%) مع نسبة تخفيض معامل الاحتكاك .

Abstract

The aim of this research was to study the effect of polymeric additives to water on friction coefficient change in a turbulent pipe flow.

Experiment was done using the polyacrylamide (PAM) as polymeric additive to show the effect of addition of (PAM) with low concentrations (0.005,0.013 , 0.025%) on the friction factor (λ) . The results showed that the addition of (PAM) will reduced (λ) with a range of 6.51 to 37.95% comparable with the friction coefficient (λ) for water before addition in a turbulent flow .

Also studied the effect of addition (PAM) with high concentrations between (0.03 - 0.06%) on the reduction percent of (λ) . The results showed increasing the effect of the addition (PAM) on the reduction percent of (λ) with arrange of 21.32 to 44.62% and decreasing the effect of addition (PAM) on

when (λ) exceeded the optimum values of PAM concentrations (0.03-0.042%) at several Reynold's numbers . A relations have been obtained between Reynold's numbers and (λ) and between the concentrations (C%) with reduction percent of (λ) .

1-المقدمة

الطرق العملية لتقليل المقاومة الهيدروليكية او خسائر الاحتكاك تعتبر مسألة مهمة منذ فتره طويلة وبالنظر للتطور الحاصل في مجال الصناعة والزراعة ونقل النفط ومشتقاته وكثرة استخدام المياه في الري والزراعة وفي محطات توليد الطاقة الكهربائية لا سيما المحطات الحرارية اصبح تخفيض المقاومة الهيدروليكية وزيادة سرعة تدفق السوائل احد اهم الأمور العلمية والتكنولوجية .

في السنوات الأخيرة حصل تقدم كبير في طرق تخفيض هذه المقاومة بواسطة اضافة بعض المواد الى السوائل بنسب معينه فمثلا يشير الباحث (Chernyuk, 2002) الى ان اضافة مادة كاربوكسي مثل السيليلوز الى الماء يؤدي الى تقليل المقاومة الهيدروليكية بنسبة 15% كما يشير الباحث نفسه الى ان المواد البوليميرية افضل من غيرها من المواد التي تستخدم لهذا الغرض . حيث يوضح الباحث المذكور ان اضافة البوليمير يسبب زيادة سمك الطبقة التحتية التي تؤدي الى زيادة سرعة الجريان حيث ان جزيئات البوليمير في المنطقة القريبة من جدار الأنبوب والتي يحدث فيها انحدار كبير في السرعة تخلق او تكون تباين في خواص اللزوجة في الاتجاهين العرضي والطولي .

ويؤكد الباحث (Du, 1996) هذه الخاصية أيضاً بدراسته حول ديناميكية جزيئات البوليمير في الجريان الأضطرابي حيث يشير بأن تقليل المقاومة بواسطة جزيئات البوليمير في الطبقة المتاخمة في الجريان الاضطرابي يعتمد على لزوجة السائل الموقعية .

الدراسات النظرية التي توصل اليها الباحث (Hulsen , 1997) تشير الى تأثير جزيئات البوليمير على توزيع الدوامات في الاتجاه الطولي للجريان وان شدة التذبذب الاضطرابي في الاتجاه القطري يتلاشى كما هو متوقع والدراسات النظرية الحديثة تدعم ذلك كما أشار الباحث (Lumley, 1969) . ان البوليميرات العضوية تتكون من وحدات تركيبية عضوية متكررة وهي مواد غزت الأسواق العالمية خاصة البوليميرات المحضرة ولها أهمية كبيرة في مجالات الحياة ومن هذه البوليميرات البولي اوكسي اثيلين حيث يستخدم لتقليل خسائر الاحتكاك في المنظومات الهيدروليكية كما بينت البحوث (Rabin, 1989 ; Povkh, 1979 ; Lumley,1969) في هذا المجال وتركز هذا البحث على احد هذه البوليميرات وهو البولي اكريلاميد P A M حيث ذكر الباحث (Sreenivasan , 2000) ان (PAM) يستخدم في صناعة الورق واستخراج المعادن وهو رخيص الثمن، ويتم الحصول عليه بواسطة بلمرة الاكريلاميد بواسطة الجذور الحرة في المحاليل المائية بين الباحث (Tobiason, 2001) ان مادة (PAM) تقلل خسائر الاحتكاك في الانابيب ذات التلصقات والتوسعات غير المتوقعه ولكن تزداد خسائر الاحتكاك في التوسع المفاجيء بسبب نشوء الدوامات.

ويشير الباحث (Wei,1992) ان (PAM) شديد التجاوب مع الماء ويمتزج معه بشكل تام ويستخدم لمنع او تقليل التعرية في التربة خاصة عند هطول الامطار الغزيرة ، ويستعمل في السيطرة على الغبار وحفظ التربة وتغفير المزروعات كما يستعمل لمنع او تقليل حركة الأحياء الدقيقة ويقلل عسرة الماء حيث اشار بأن أفضل نسبة لأستخدامه مع الماء لأغراض زراعية هي (0.005%) وان زيادة هذه النسبة لا تعطي فائدة في مجال الزراعة . وتبرز أهمية البحث من خلال التعرف على تأثير اضافة مادة البولي اكريلاميد على نمط او سلوك تغير معامل الاحتكاك.

2- العمل المختبري

لغرض التعرف على نمط او سلوك تغير المقاومة الهيدروليكية او خسائر الاحتكاك عند اضافة المواد البوليميرية الى الماء استخدمت وحدة الأختبار الموضحة في الشكل رقم (1) .

1. الجزء الخاضع للاختبار 2. مقاييس الضغط 3. مقياس التدفق 4. خزان
5. مبادل حراري 6. مضخة الطرد المركزي 7. محرك كهربائي 8. الخزان المخمد
9. خط الضغط 10. مقياس حرارة السائل 11. مانومتر

شكل رقم (1) منظومة جريان السائل واجهزة القياس

حيث كان طول الأنبوب الخاضع للأختبار 2 متر وبقطر 25 ملمتر من الفولاذ واستخدم البولي اكريلاميد كمادة بوليميرية مضافة . واستخدمنا المعادلة $\mu = K [8V/d]^{n-1}$ حيث K يمثل معامل التجانس للمحلول البوليميري و n يمثل دليل الجريان و V سرعة الجريان و d قطر الأنبوب .

اجريت التجارب باضافة المحلول البوليميري بثلاثة تراكيز واطئة (0.005 , 0.013 , 0.025 %) وبعد قياس فرق الضغط في الأنبوب بواسطة مقاييس الضغط المثبتة على الأنبوب الخاضع للأختبار المبينه في الشكل رقم(1) تم حساب معامل الأحتكاك باستخدام معادلة دار سي وايز باخ (Chernyuk ,2002) :-

$$\Delta h = \lambda \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g} \quad (1)$$

وتم مقارنة معامل الأحتكاك (λ) للمحاليل البوليميرية مع معامل الأحتكاك للماء في حالة الجريان الاضطرابي وقيم التصاريح ورقم رينولدز ومعامل الأحتكاك (λ) مبينة في الجدول رقم (1) .
اتبعنا الطريقه المفضلة لمزج البولي اكريلاميد مع الماء وهي ان يكون بشكل مذاب مع الماء لسهولة الأمتزاج والتجانس وهي افضل من ان يكون بشكل حبيبات او مسحوق حيث ذكر ذلك الباحث (Wei 1992) .
وقد كان حجم الماء المستخدم في التجربة 700 لتر وان البوليمر المحضر خارجا يضاف الى الخزان رقم (4) حسب النسب المبينة في الجدول رقم (2) حيث نقوم بزيادة النسب تدريجيا .

جدول رقم (1) القراءات الخاصة بالمحاليل البوليميرية والماء

Q m ³ / sec	V m / sec	Re	water	C=0.005%	C=0.013%	C=0.025%
			λ	λ	λ	λ
3.015x10 ⁻⁴	0.914	14989	0.0284	0.0262	0.0276	0.0282
3.24x10 ⁻⁴	0.983	16123	0.0281	0.0259	0.0273	0.0281
3.62 x10 ⁻⁴	1.1	18046	0.0270	0.0257	0.0271	0.0249
3.96 x10 ⁻⁴	1.201	19680	0.0269	0.0257	0.0261	0.0241
4.94 x10 ⁻⁴	1.49	24592	0.0254	0.0255	0.0235	0.0188
4.97 x10 ⁻⁴	1.51	25350	0.0251	0.0235	0.0213	0.0198
5.71 x10 ⁻⁴	1.729	28355	0.0238	0.0220	0.0201	0.0179
7.03 x10 ⁻⁴	2.133	34981	0.0235	0.0213	0.0188	0.0158
7.91 x10 ⁻⁴	2.412	39360	0.0230	0.0206	0.0177	0.0152
9.05 x10 ⁻⁴	2.743	44985	0.0209	0.0189	0.0160	0.0130
9.96 x10 ⁻⁴	3.02	4928	0.0215	0.0183	0.0146	0.0100
11.6 x10 ⁻⁴	3.514	57630	0.0208	0.0168	0.0129	0.0098
12.3 x10 ⁻⁴	3.723	616288	0.0204	0.0164	0.0127	0.0081
12.9 x10 ⁻⁴	3.921	64288	0.0202	0.0154	0.0125	0.0076
14.07 x10 ⁻⁴	4.297	69978	0.0198	0.0152	0.0115	0.0069

ولمعرفة تأثير التراكيز العالية لبولي اكريلاميد C% على النسبة المئوية لتخفيض معامل الاحتكاك $\Delta \lambda / \lambda$ استخدمنا تراكيز اعلى تراوحت بين 0.03% الى 0.06% والقيم موضحة في الجدول رقم(2)

جدول رقم (2) نسب تراكيز المحاليل البوليميرية مع نسب تخفيض المقاومة الهيدروليكية

C%	Re=25350	Re=28355	Re=34981	Re=39360	Re=44985
	$\Delta \lambda / \lambda$ %				
0	0	0	0	0	0
0.005	6.51	7.74	10.2	9.74	10.02
0.008	9.45	11.25	14.43	14.33	14.52
0.01	11.84	14.08	17.24	18.11	18.72
0.013	14.31	16.75	21.73	23.12	24.1
0.016	16.67	19.82	25.75	26.35	27.52
0.02	18.94	22.92	29.02	30.14	32.38
0.025	21.1	24.63	32.65	34.12	37.95
0.03	21.32	25.34	34.06	36.33	40.98
0.033	21.36	25.35	34.35	38.32	42.57
0.035	20.71	24.62	33.9	39.38	42.96
0.038	19.79	23.21	33.55	39.63	44.21
0.042	17.55	21.27	31.24	39.18	44.62
0.045	15.98	18.4	29.8	37.82	44.39
0.05	11.65	14.12	24.78	36.24	42.52
0.055	6.5	7.26	19.07	31.69	40.34
0.06	0	0	11.32	26.95	36.05

ونسبة التخفيض لمعامل الاحتكاك هي :- $\Delta \lambda / \lambda = (\lambda_1 - \lambda_2) / \lambda_1$

حيث λ_1 - تمثل معامل الاحتكاك للماء المبيته في جدول رقم(1)

λ_2 - تمثل معامل الاحتكاك عند جريان محلول البولي اكريلاميد

ان استخدام البولي اكريلاميد كمادة بوليميرية مضافة في التجارب يعود الى ان فائدة هذه المادة اكثر من باقي انواع البوليميرات بسبب مقاومتها للأنحلال الميكانيكي حيث بين ذلك الباحث (Sreenivasan, 2000) وهذه مهمة لأن المحلول البوليميري يتعرض باستمرار الى تشوه خاصة في المضخة

والانحلال الميكانيكي الحاد يؤدي الى تغيرات غير متوقعة في النتائج . % C- هو النسبة المئوية الوزنية للبولي اكريلاميد في الماء أي النسبة بين وزن البولي اكريلاميد الى وزن الماء .

3- النتائج والمناقشة

تم تحليل نتائج التجارب التي اجريت كما يأتي :-

1. رسمت العلاقة بين عدد رينولدز ومعامل الأحتكاك الموضحة في الشكل رقم (2) λ وهي علاقة غير خطية ويقل الأحتكاك مع زيادة عدد رينولدز للمحاليل البوليمرية ذات التركيز الواثئة 0.005% , 0.013% , 0.025% .
2. تم مقارنة معامل الأحتكاك (λ) للمحاليل البوليميرية الثلاثة اعلاه مع معامل الأحتكاك للماء في حالة الجريان الاضطرابي الموضحة في الشكل رقم (2) .
3. تم رسم العلاقة بين نسبة التركيز % C مع نسبة تخفيض معامل الأحتكاك % $\Delta \lambda / \lambda$ كما موضحة في الأشكال (3-7). حيث يلاحظ زيادة تأثير البولي اكريلاميد على زيادة نسبة تخفيض الأحتكاك $\Delta \lambda / \lambda$ وتستمر الزيادة مع زيادة نسبة التركيز للبوليمر الى ان تصل الى القيمة العظمى عند القيمة المثلى للتركيز (C^*) ومع زيادة عدد رينولدز تزداد القيمة المثلى C^* وكما يلي:-
 - عندما يكون عدد رينولدز بين $Re = 25350$ و $Re = 28355$ فان $C^* = 0.03\%$
 - عندما يكون عدد رينولدز $Re = 34981$ فان $C^* = 0.033\%$
 - عندما يكون عدد رينولدز $Re = 39360$ فان $C^* = 0.038\%$
 - عندما يكون عدد رينولدز $Re = 44985$ فان $C^* = 0.042\%$
4. ان زيادة تأثير البوليمر واضحة في مجال التركيز من ($O - C^*$) والسبب يعود الى انه مع زيادة تركيز البوليمر في الماء فان قسم من الزخم الاضطرابي يتعرض الى تخفيض أو امتصاص تأثير الجزيئات الكبيرة للبوليمر المضاف وهذا يؤدي الى زيادة سمك الطبقة التحتية الجدارية التي تؤدي الى زيادة سرعة الجريان .
5. عند تجاوز القيمة المثلى للتركيز أي عند $C > C^*$ يكون التأثير المتبادل الهيدروديناميكي للجزيئات الكبيرة للبوليمر فيما بعضها وتصادمها مع بعضها بشكل غير مباشر يؤدي الى حبك او نسج سلاسل جزئية مكونة تشابك الذي يؤدي بدوره الى زيادة لزوجة المحلول في اتجاه الجريان و يؤدي الى نخفيض λ أي تخفيض تأثير البوليمر على المعامل (λ) كما مبين في الأشكال (3-7)

شكل رقم (2) العلاقة بين عدد رينولدز ومعامل الأحتكاك عند جريان المحاليل البوليميرية والماء

شكل رقم (3) العلاقة بين نسبة تركيز البولي اكريلاميد ونسبة تخفيض معامل الأحتكاك عند $Re = 25350$

شكل رقم (4) العلاقة بين نسبة تركيز البولي اكريلاميد ونسبة تخفيض معامل الاحتكاك عند $Re = 28355$

شكل رقم (5) العلاقة بين نسبة تركيز البولي اكريلاميد ونسبة تخفيض معامل الاحتكاك عند $Re = 34981$

شكل رقم (6) العلاقة بين نسبة تركيز البولي اكريلاميد ونسبة تخفيض معامل الأحتكاك عند $Re = 39360$

شكل رقم (7) العلاقة بين نسبة تركيز البولي اكريلاميد ونسبة تخفيض معامل الأحتكاك عند $Re = 44985$

4-الاستنتاجات

1. ان مادة البولي اكريلاميد المضاف الى الماء بالنسب الواطئة من 0.005% الى 0.025% تؤدي الى تقليل معامل الأحتكاك فمثلاً عند عدد رينولدز $Re = 40000$ من الشكل رقم (2) ان معامل الأحتكاك انخفض بالنسب % 34.01 , 23.04 , 10.43 على التوالي .
2. مع زيادة عدد رينولدز من 25350 الى 44985 تزداد نسبة تخفيض معامل الأحتكاك % $\Delta \lambda / \lambda$ من 21.32 الى 44.62 مع ارتفاع القيمة المثلى لتراكيز البوليمر المضاف من 0.03% الى 0.042 %.
3. تقل نسبة تخفيض معامل الأحتكاك او يقل تأثير البوليمر المضاف عند تجاوز القيمة المثلى للتراكيز وكما مبين في الأشكال (3-7) عند اعداد رينولدز من 25350 الى 44985 بسبب التصادم والتشابك الجزيئي التي مر ذكرها في النتائج .
4. الأستنتاج ان العلاقة بين نسبة التركيز ونسبة تخفيض الأحتكاك تتبع المعادلات الرياضية المبينه ادناه وحسب اعداد رينولدز المؤشرة ازاء كل منها:-

$$\begin{aligned} \text{عند } 25000 < Re < 34000 \text{ فإن } \Delta \lambda / \lambda &= 3.51 \times 10^{-4} Re^{1.5} C - Re C^2 \\ \text{عند } 34000 < Re < 44900 \text{ فإن } \Delta \lambda / \lambda &= Re^{0.73} C - 0.9 Re C^2 \\ \text{عند } 44900 < Re < 50000 \text{ فإن } \Delta \lambda / \lambda &= 0.94 Re (0.05 C - 0.6 C^2) \end{aligned}$$

حيث اجرينا حسابات دقيقه في ايجاد هذه المعادلات وهي تربط بين نسبة التركيز ونسبة تخفيض الأحتكاك وعدد رينولدز وهي ملائمة لأعداد رينولدز المؤشرة اعلاه .

References

- Chernyuk, V.V, Pitsishin, B.S, Orel, V.L, (2002). "Influence of PAM additives on the head loss in abrupt contraction and expansions of pipes", *J. of Engineering Physics and thermo physics*.vol.75,No.4,pp910-919.
- Du,Y.Y, and Frisch, H.L, (1996). " In Physical properties of polymers" ,Hand book, edited by J.E.Mark . AIP press,Woodbury ,N.Y.,pp241-248.
- Hulsen, M.A, Kulken, G.D. (1997)" Drag reduction by polymer additives in a turbulent pipe flow" ,*J.Fluid Mech.* Vol.337,pp193-231.
- LumleyJ.L (1969) .Drag reduction by additives.*Ann.Rev.Fluid Mech.* Vol.1 pp 367-374.
- Povkh, E.L , (1976) . "Technical Hydromechanics" ,Leningrad .pp 343-346.
- Rabin, Y, Zielinska, B.J, (1989). "Scale dependent enhancement and damping of vorticity disturbances by polymers in elongational flow" .*Phys. Rev. Lett.* vol.63,pp 512-518.
- Sreenivasan, K.R., White, C.M, (2000). "The Onset of drag reduction by dilute polymer additives and maximum drag reduction asymptote" .*J.Fluid Mech.* 409,pp 149-164.
- Tobiason, E.K, Jenkins, E, Molash, E and Rush, S, (2001) . "Polymer use and testing for erosion and sediment control of construction sites" .*Erosion control*.Pp90-101,January/February .
- Wei, T and Willmarth, W.W, (1992). "Modifying turbulent structure with drag-reducing polymer additives in turbulent channel flow" ,*J Fluid Mech.* Vol. 245, pp619-641 .