

المملكة العربية السعودية

المؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني

الادارة العامة لتصميم وتطوير المناهج



## تخصص تقنية التصنيع الغذائي

إنقال الحرارة والموائع

(عملي)

١٥٣ صنع

## مقدمة

الحمد لله وحده، والصلوة والسلام على من لا نبي بعده، محمد وعلى آله وصحبه، وبعد :

تسعى المؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني لتأهيل الكوادر الوطنية المدرية القادرة على شغل الوظائف التقنية والفنية والمهنية المتوفرة في سوق العمل، ويأتي هذا الاهتمام نتيجة للتوجهات السديدة من لدن قادة هذا الوطن التي تصب في مجملها نحو إيجاد وطن متكامل يعتمد ذاتياً على موارده وعلى قوة شبابه المسلح بالعلم والإيمان من أجل الاستمرار قدماً في دفع عجلة التقدم التنموي؛ لتصل بعون الله تعالى لمصاف الدول المتقدمة صناعياً.

وقد خططت الإدارة العامة لتصميم وتطوير المناهج خطوة إيجابية تتفق مع التجارب الدولية المتقدمة في بناء البرامج التدريبية، وفق أساليب علمية حديثة تحاكي متطلبات سوق العمل بكافة تخصصاته لتلبى متطلباته، وقد تمثلت هذه الخطوة في مشروع إعداد المعايير المهنية الوطنية الذي يمثل الركيزة الأساسية في بناء البرامج التدريبية، إذ تعتمد المعايير في بنائها على تشكيل لجان تخصصية تمثل سوق العمل والمؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني بحيث تتوافق الرؤية العلمية مع الواقع العملي الذي تفرضه متطلبات سوق العمل، لتخريج هذه اللجان في النهاية بنظرة متكاملة لبرنامج تدريسي أكثر التصاقاً بسوق العمل، وأكثر واقعية في تحقيق متطلباته الأساسية.

وتتناول هذه الحقيقة التدريبية " انتقال الحرارة والموائع - عملي " لمتدربى قسم "تقنية التصنيع الغذائي" للكليات التقنية موضوعات حيوية تتناول كيفية اكتساب المهارات اللازمة لهذا التخصص. والإدارة العامة لتصميم وتطوير المناهج وهي تضع بين يديك هذه الحقيقة التدريبية تأمل من الله عزوجل أن تسهم بشكل مباشر في تأصيل المهارات الضرورية اللازمة، بأسلوب مبسط يخلو من التعقيد، وبالاستعانة بالتطبيقات والأشكال التي تدعم عملية اكتساب هذه المهارات.

والله نسأل أن يوفق القائمين على إعدادها المستفيدين منها لما يحبه ويرضاه، إنه سميع مجيب الدعاء.

## تمهيد

تحتوي منشأة التصنيع الغذائي على الكثير من التطبيقات العملية والتي ترتبط ارتباطاً وثيقاً بالعمليات الحرارية وحيث إن هذه العمليات الحرارية تجري على المواد الغذائية المختلفة والتي هي في غالبيتها من الموائع، فكان لزاماً علينا أن نبين للمتدرب بعض المفاهيم والعلاقات الرياضية والتطبيقات العملية لانتقال الحرارة والموائع. وحتى يمتلك المتدرب المهارة الفكرية المعرفية التي تمكنه من فهم هذه المواضيع تعرضاً إلى بعض التطبيقات العملية لانتقال الحرارة والموائع ذات الصلة.

ويتضمن الجزء العملي من حقيبة انتقال الحرارة والموائع ثمان وحدات دراسية. حيث تتعرض الوحدة الأولى والثانية والثالثة إلى أساليب انتقال الحرارة الثلاث التوصيل والحمل والإشعاع الحراري ويتم من خلالها التعرف على كيفية حساب وتقدير قيمة الموصولة الحرارية ومعامل انتقال الحرارة بالحمل مع تزويد المتدرب بأمثلة حسابية عليها وعلى عمليات الإشعاع الحراري لتبسيط عملية الفهم.

أما الوحدة الرابعة فتتضمن مسائل حسابية على أنواع المبادلات الحرارية المختلفة كالمبادل الحراري المتوازي والمعكوس والمبادل الحراري المتعامد. مزودة ببعض الأشكال التوضيحية لهذه الأنواع. أما الوحدة الخامسة فيتم من خلالها التعرف على الأجهزة المستخدمة في قياس الضغط مع التركيز على المسائل الحسابية على المانوميترات. ويتم في الوحدة السادسة التعرف على كيفية إجراء عمليات القياس للزوجة المائج من خلال الريوميترات والفيسيكوميترات مع التركيز على الجانب الحسابي فيها لتعدد أنواع وأشكال وطرق تشغيل هذه الأجهزة مع العلم بأنها أصبحت متوفرة في منشأة التصنيع الغذائي وعلى شكل جهاز رقمي بسيط يعطي قراءة مباشرة.

والوحدة السابعة تتضمن بعض الأجهزة شائعة الاستعمال في قياس معدلات التدفق الحجمي والتي يحتاجها أي مشغل أشلاء عمليات التصنيع المختلفة كجهاز الفنتشوري ميتر وقياس الفتحة أما الوحدة الثامنة فتحتوي على أشكال مختلفة وأنواع متعددة للمضخات وكيفية إجراء حسابات الضخ والتي يتم من خلالها اختيار المضخة. وقد تم وضع بعض التمارين الحسابية في نهاية كل وحدة بحيث يقوم المتدرب بالتدريب عليها واختبار مدى استفادته من الجزء المتعلق بها.

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

---

### **انتقال الحرارة بالتوسيل**

---

## الوحدة الأولى : انتقال الحرارة بالتوسيط

**الجدارة:** التعرف على كيفية إيجاد الموصلية الحرارية لثلاثة قطع معدنية مختلفة. وكذلك حساب المقاومة الحرارية للجدار البسيط والجدار المركب. كما نتعرف على أهمية العزل الحراري ودوره في تخفيف فقد الحراري.

**الأهداف:** أن يقوم المتدرب بتطبيق قانون فوريير للتوصيل الحراري عبر الجدار البسيط والجدار المركب ويتمكن من حساب الموصلية الحرارية لهما وكذلك حساب معدل التدفق الحراري بين الأسطح المعدنية. ويتعرف المتدرب على دور العازل وأنه لا يكون دائمًا مفيداً في تخفيف الحمل الحراري.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجدار بـ ٩٥٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجدار:** أربع ساعات.

**الوسائل المساعدة:** جهاز التجربة والمكون من عداد طاقة بسيط ومؤقت زمني بالإضافة إلى مزدوجات حرارية بين كل طبقة من النحاس أو الألミニوم أو الحديد لقياس درجة الحرارة.

**متطلبات الجدار:** أن يكون المتدرب قادراً على تطبيق خطوات التجربة بدقة وأن يعطي القطع المعدنية الفترة الزمنية اللازمة للوصول إلى الاتزان قبل إجراء عمليات القياس لدرجات الحرارة

## الدرس الأول

### الموصليات الحرارية للمادة

إن معدل انتقال الحرارة بالتوسيط عبر الجدار البسيط يعطى بقانون فوريير للتوصيل الحراري والذي ينص على التالي:

$$q_K = -KA \frac{dT}{dX}$$
$$q_K = \frac{KA}{L} (T_1 - T_2)$$

كما أنه وبتعريف المقاومة الحرارية مشابهة مع سريان التيار الكهربائي فإن قيمة المقاومة الحرارية بالتوصيل عبر الجدار البسيط تساوي:

$$R_t = \frac{L}{KA}$$

وبالتالي فإن معدل انتقال الحرارة بالتوسيط عبر الجدار المركب يعطى بالمعادلة التالية:

$$q_K = \frac{T_1 - T_2}{R_{t1} + R_{t2} + R_{t3}}$$
$$q_K = \frac{T_1 - T_2}{\frac{L_1}{K_1 A_1} + \frac{L_2}{K_2 A_2} + \frac{L_3}{K_3 A_3}}$$

القراءات والبيانات اللازم قياسها وتوفرها:

١. قراءة عدد الطاقة الموصول بجهاز التجربة قبل وبعد التوصيل الكهربائي وهي على التوالي تساوي (120.31Kw.h) و (120.35Kw.h) و قراءة الزمن اللازم لاستهلاك هذه الطاقة ويساوي 7.5min

٢. درجات الحرارة بين طبقات المعادن الثلاثة وذلك على النحو التالي

$$T_1 = 89 \quad T_2 = 86 \quad T_3 = 81 \quad T_4 = 68 \quad C^0$$

٣. سمك القطع المعدنية الثلاثة وهي للنحاس (2.8cm) وللألミニوم (2.5cm) وللحديد (1.9cm) وأقطارها متساوية وتساوي (10cm)

الحسابات:

- تحويل الزمن إلى ساعات وذلك بالقسمة على 60

$$t = \frac{7.5}{60} = 0.125h$$

• حسب معدل انتقال الحرارة بالتوسيط عبر الجدار من قراءة عداد الطاقة حيث إنها تساوي

الفرق بين قراءة عداد الطاقة النهائية والبدائية مقسومة على الزمن وذلك من المعادلة

التالية:

$$q = \frac{(Q_2 - Q_1) * 1000}{t(h)}$$

$$q = \frac{(120.35 - 120.31) * 1000}{0.125} = 320w$$

• حسب مساحة القطع المعدنية وذلك من المعادلة التالية:

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

$$A = \frac{\pi}{4} * 0.1^2 = 0.00785m^2$$

• نجد الموصلية الحرارية لكل قطعة من القطع المعدنية على حدة على فرض أن معدل انتقال

الحرارة مستقر وثابت في النظام وذلك من المعادلة التالية:

$$q_K = \frac{KA}{L}(T_1 - T_2)$$

فالموصلية الحرارية للنحاس تساوي:

$$q_{K_1} = \frac{K_1 A_1}{L_1} (T_1 - T_2)$$

$$320 = \frac{K_1 * 0.00785}{0.028} (89 - 86)$$

$$K_1 = \frac{0.028 * 320}{0.00785 * 3} = 380.5w/mk$$

وبالمثل فإن الموصلية الحرارية للألمونيوم تساوي:

$$q_{K_2} = \frac{K_2 A_2}{L_2} (T_2 - T_3)$$

$$320 = \frac{K_2 * 0.00785}{0.025} (86 - 81)$$

$$K_2 = \frac{0.025 * 320}{0.00785 * 5} = 203.8w/mk$$

وكذلك فالموصلية الحرارية للحديد تساوي:

$$q_{K_3} = \frac{K_3 A_3}{L_3} (T_3 - T_4)$$

$$320 = \frac{K_3 * 0.00785}{0.019} (81 - 68)$$

$$K_3 = \frac{0.019 * 320}{0.00785 * 13} = 59.6w/mk$$

- حسب معدل انتقال الحرارة بالتوسيط عبر الجدار البسيط والجدار المركب من المعادلة التالية:

$$q_K = \frac{T_1 - T_4}{\frac{L_1}{K_1 A_1} + \frac{L_2}{K_2 A_2} + \frac{L_3}{K_3 A_3}}$$

$$q_K = \frac{89 - 68}{\frac{0.028}{380.5 * 0.00785} + \frac{0.025}{203.8 * 0.00785} + \frac{0.019}{59.6 * 0.00785}} = 320 \text{ W}$$

- حسب المقاومة الحرارية عبر الجدار البسيط وعبر الجدار المركب من المعادلة التالية:

$$R_t = \frac{L}{KA}$$

$$R_1 = \frac{L_1}{K_1 A_1} = \frac{0.028}{380.5 * 0.00785} = 0.0094 \text{ k/W}$$

$$R_2 = \frac{L_2}{K_2 A_2} = \frac{0.025}{203.8 * 0.00785} = 0.016 \text{ k/W}$$

$$R_3 = \frac{L_3}{K_3 A_3} = \frac{0.019}{59.6 * 0.00785} = 0.041 \text{ k/W}$$

$$R_T = R_1 + R_2 + R_3$$

$$R_T = 0.0094 + 0.016 + 0.041 = 0.0664 \text{ k/W}$$

- نقارن القيم المحسوبة بمثيلاتها من القيم النظرية المعروفة.

## الدرس الثاني

### العزل الحراري

Thermal Insulation

تعزز معدات التصنيع الغذائي غالباً لتقليل معدل انتقال الحرارة منها إلى المحيط. وإذا لم يتتوفر العزل الحراري فإن الحرارة ستفقد من الأسطح الخارجية لتلك المعدات بواسطة جميع طرق التوصيل الحراري (التوصيل والحمل والإشعاع). ويكون فقدان الحراري عن طريق التوصيل من خلال الهواء قليل وذلك لأن الموصولة الحرارية للهواء قليلة جداً ( $0.026 \text{ W/mK}$ ). أما بالنسبة إلى الإشعاع الحراري فتتناسب قيمة فقدان الحراري فيه مع القوة الرابعة لدرجة حرارة السطح والمحيط. وحيث إن الفرق بينهما صغير فإن فقدان الحراري سيكون كذلك. وبذلك فإن الجزء الأكبر من فقدان الحراري يكون عن طريق الحمل الحراري حيث إن تيارات الحمل تحدث مهما صغر الفرق في درجة الحرارة بين السطح الهواء. ولذلك يكون العازل ضرورياً لتقليل ذلك فقدان الحراري. ويجب اختيار مادة العزل بحيث يكون لها معامل توصيل حراري قليل وقدرة على تقليل تيارات الحمل.

وتشمل مواد العزل المستخدمة الفلين والسيليكا والمغنيسيا والزجاج والصوف. كما أنه كانت تستخدم مادة الإسبستوس إلا أن استخدامها الآن أوقف لأنها من المواد التي ثبت أنها مسببة لسرطان.

#### نصف قطر الحرج : Critical Radius of Insulation

في الكثير من الأحيان لا يكون إضافة العازل مفيدة حيث إن فقدان الحراري قد يزداد بوجوده فمثلاً لو كان عندنا أنبوب وأردنا تغطيته بعازل حتى لا يفقد حرارة إلى المحيط الخارجي فيكون

$$R_t = \frac{1}{2\pi h_c r L} \ln \frac{r_0}{r_i} \quad \text{والأخرى بالحمل ومقدارها } R_t \text{ مقاومتين حراريتين أحدهما بالتوصيل ومقدارها } \frac{1}{2\pi K L}$$

وعند زيادة نصف قطر العازل فإن ذلك يؤدي إلى زيادة المقاومة الحرارية بالتوصيل ونقصان المقاومة الحرارية بالحمل وبإجراء بعض الحسابات يمكن أن نتوصل إلى أن نصف قطر الحرج يعطى بالمعادلة التالية:

$$R_{cr} = \frac{K}{h}$$

حيث أن  $K$  الموصولة الحرارية للغاز و  $h$  هو معامل انتقال الحرارة بالحمل بين العازل والمحيط الخارجي.

ومن المعادلة السابقة يتبين لنا أنه عندما يكون نصف قطر العازل أقل من نصف قطر الحرج فإن زيادة العازل تؤدي إلى زيادة فقدان الحرارة إلى أن تصل قيمة نصف قطر العازل إلى قيمة نصف

القطر الحرج. أما في حالة أن يكون نصف قطر العازل أكبر من نصف القطر الحرج فإن زيادة العازل دائمًا تؤدي إلى نقص الفقد الحراري إلا أن ذلك يتطلب تكالفة إضافية لأسعار المواد العازلة. وبالتالي نخلص إلى أن إضافة العازل ليست بالضرورة دائمًا تؤدي إلى تقليل الفقد الحراري. ونلجمًا لذلك إلى استخدام طبقات رقيقة من العازل في الكثير من الحالات لاسيما عند التعامل مع الأسلال الرفيعة. كما أننا قد نلجمًا إلى إضافة العازل الحراري لغايات التبريد وخاصة في أسلاك نقل الكهرباء.

تمرين(١) :

سلك كهربائي قطره 1mm مغطى بطبقة من العازل سمكها 2mm وموصلتها الحرارية  $0.5 \text{ W/mK}$  يحيط به هواء درجة حرارته  $25^\circ\text{C}$  إذا علمت أن معامل انتقال الحرارة بالحمل بين الهواء  $10 \text{ W/m}^2\text{K}$  ودرجة حرارة سطح السلك  $100^\circ\text{C}$  احسب معدل الفقد الحراري عبر السلك لكل وحدة طول بوجود وبعد عن العزل الحراري

الحل :

أولاً: بدون وجود عازل حيث إنه وفي هذه الحالة لا توجد إلا مقاومة حرارية واحدة ومساحة تكون متساوية للمساحة السطحية للأنبوب :

$$A = 2\pi rL = 2\pi * 0.0005 * L$$

$$\frac{A}{L} = 0.00314 \text{ m}$$

وبالتالي يكون الفقد الحراري كمالي:

$$q = h_c 2\pi r h_c L (T_s - T_{f,\infty})$$

$$\frac{q}{L} = h_c 2\pi r h_c (T_s - T_{f,\infty})$$

$$\frac{q}{L} = 10 * 0.00314 (100 - 25) = 2.355 \text{ W/m}$$

ثانياً: مع وجود عازل حيث يكون هناك مقاومتان حراريتان حيث إن الأولى تكون بالتوسيط الحراري

$$R_t = \frac{\ln \frac{r_0}{r_i}}{2\pi K L} = \frac{\ln \frac{0.0025}{0.0005}}{2\pi * 0.5 * L} = \frac{0.512}{L}$$

وتقديرها :

أما المقاومة الثانية فهي بالحمل الحراري وتساوي:

$$R_t = \frac{1}{2\pi h_c r L} = \frac{1}{2\pi * 10 * 0.0025 * L} = \frac{6.37}{L}$$

فيكون معدل الفقد الحراري بوجود العازل يساوي:

$$q = \frac{\Delta T}{\sum R} = \frac{\Delta T}{R_c + R_k} = \frac{100 - 25}{0.512 + \frac{6.37}{L}} \Rightarrow \frac{q}{L} = \frac{75}{6.882} = 10.9 \text{ W/m}$$

وبالتالي نلاحظ أن معدل فقد الحراري بدون وجود عازل أقل منه في حالة وجود العازل.

تمرين (٢) على انتقال الحرارة بالتوسيط عبر جدار مكون من أكثر من طبقة:

براد يتكون جداره من طبقة من البلاستيك سماكتها (0.5cm) وموصليتها الحرارية (12w/mk) وطبقة أخرى من العازل سماكتها (2.3cm) وموصليتها الحرارية (0.24w/mk) وطبقة ثالثة من البلاستيك سماكتها (0.2cm) ولها نفس الموصلية الحرارية. احسب فقد الحراري عبر جدار البراد بالنسبة إلى وحدة المساحة علماً بأن درجة حرارة البلاستيك من الداخل  $4^{\circ}\text{C}$  ومن الخارج  $25^{\circ}\text{C}$

الحل:

$$q_K = \frac{T_1 - T_4}{\frac{L_1}{K_1 A_1} + \frac{L_2}{K_2 A_2} + \frac{L_3}{K_3 A_3}}$$

نلاحظ أنه لم يدل على أي اختلاف في المساحة بين الطبقات الثلاث ولذلك فإننا نعتبرها متساوية ونقسم عليها وبالتالي تصبح المعادلة كمالي:

$$\frac{q_K}{A} = \frac{T_1 - T_4}{\frac{L_1}{K_1} + \frac{L_2}{K_2} + \frac{L_3}{K_3}}$$

$$\frac{q_K}{A} = \frac{T_1 - T_4}{\frac{L_1}{K_1} + \frac{L_2}{K_2} + \frac{L_3}{K_3}} = \frac{25 - (-4)}{\frac{0.005}{12} + \frac{0.023}{0.24} + \frac{0.002}{12}} = 300.78 \text{ w/m}^2$$

تمرين (٣) على السmek الحرج

احسب السmek الحرج للإسبست الذي يحيط بأنبوب قطره 5cm ودرجة حرارة سطحه  $79^{\circ}\text{C}$  يحيط به هواء درجة حرارته  $35^{\circ}\text{C}$  علماً بأن معامل انتقال الحرارة بالحمل  $5 \text{ w/m}^2\text{k}$  والموصلية الحرارية للإسبست  $0.165 \text{ w/mk}$  ومن ثم احسب معدل فقد الحراري من الأنابيب بوجود وبعد عنصر العازل.

الحل:

السمك الحرج للعازل يساوي:

$$R_{cr} = \frac{K}{h} = \frac{0.165}{5} = 0.033 \text{ m} = 3.3 \text{ cm}$$

يترك حساب معدل فقد الحراري من الأنابيب بوجود وبعد عنصر العازل للمتدرب.

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

### **انتقال الحرارة بالحمل**

### **الوحدة الثانية : انتقال الحرارة بالحمل**

**الجذارة:** حساب معامل انتقال الحرارة بالحمل  $h$  في حالتي الحمل الحر والحمل القسري تجريبياً وتقربياً

**الأهداف:** أن يقوم المتدرب بالتفريق بين حالتي الحمل الحر والحمل القسري ويتعرف على كيفية اختيار المعادلة المناسبة لحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجذارة بنسبة ٩٠٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجذارة:** أربع ساعات

**الوسائل المساعدة:** عداد طاقة بسيط مزود بساعة توقيت بالإضافة إلى الغلاية (جهاز التجربة) التي يقاس طول الأنبوب المستخدم للتسخين فيها والمعادلات الرياضية بالإضافة إلى الآلة الحاسبة.

**متطلبات الجذارة:** أن يكون المتدرب قادراً على تطبيق خطوات التجربة بدقة والتفريق بين الحالات المختلفة لعملية الحمل الحراري. كما يطلب من المتدرب إتقان انتقاء واستخدام المعادلات الرياضية الصحيحة وإجراء العمليات الحسابية بدقة.

## الدرس الأول

إن معدل انتقال الحرارة بالحمل يحدث عندما يكون هناك اتصال مباشر بين سطح صلب وماء أو بين ماء وماء آخر حيث يجب أن يكون هناك فرق حراري بينهما. وهناك نوعان من الحمل الحراري الحمل الحر والحمل القسري والفرق بينهما أن الحمل الحر يعتمد على الفرق في الكثافة بين طبقات الماء ليحدث سريان الحرارة بينما في حالة الحمل القسري فإنه لا بد من وجود قوة محركة خارجية كمروحة أو مجرى هوائي أو مائي لإحداث هذه الحركة ولقد وجد أنه عند نفس الفرق في درجة الحرارة بين الجسمين فإن انتقال الحرارة بالحمل القسري أكثر كفاءة منه من الحمل الحر.

ويعطى معدل انتقال الحرارة بالحمل الحر بالمعادلة التالية:

$$q_c = h_c A (T_s - T_{f,\infty})$$

حيث أن :

- $q_c$  : معدل انتقال الحرارة بالحمل.
- A : المساحة التي يتم انتقال الحرارة بالحمل من خلالها.
- $h_c$  : متوسط معامل انتقال الحرارة بالحمل بين الماء والسطح.
- $T_s$  : درجة حرارة السطح.
- $T_f$  : درجة حرارة الماء بعيداً عن السطح.

القراءات:

- قراءة عداد الطاقة الموصول بجهاز التجربة قبل وبعد التوصيل الكهربائي وقراءة الزمن اللازم لاستهلاك هذه الطاقة.

- درجة الحرارة للماء ودرجة الحرارة للسطح.
- طول الأنابيب المستخدم لتسخين الماء وقطره.

الحسابات:

- نحو الزمن إلى ساعات وذلك بالقسمة على 60
- ححسب معدل انتقال الحرارة بالتوصيل عبر الجدار من قراءة عداد الطاقة حيث إنها تساوي الفرق بين قراءة عداد الطاقة النهائية والبدائية مقسومة على الزمن وذلك من خلال المعادلة التالية:

$$q = \frac{(Q_2 - Q_1) * 1000}{t(h)}$$

- نحسب مساحة الأنابيب والتي يتم انتقال الحرارة بالحمل من خلالها وذلك من خلال المعادلة التالية:

$$A = \pi D L$$

- بالتعويض في المعادلة نجد متوسط معامل انتقال الحرارة بالحمل بين الماء وسطح الأنابيب.

تمرين(١):

يتم تسخين ماء عبر غلاية بخار من درجة حرارة (12C°) إلى درجة (98C°). إذا علمت أن قطر الأنابيب المستخدم في التسخين يساوي (2.5cm) وطوله (70cm) وأن قراءة عداد الطاقة البدائية تساوي (23.5Kw.h) والنهائية (23.86Kw.h) وزمن التشغيل (10min) احسب متوسط معامل انتقال الحرارة بالحمل بين الماء وسطح الأنابيب

الحل:

نحو الزمن إلى ساعات وذلك كما يلي:

$$t = \frac{10}{60} = 0.167h$$

نحسب معدل انتقال الحرارة بالتوصيل عبر الجدار من قراءة عداد الطاقة حيث إنها تساوي الفرق بين قراءة عداد الطاقة النهائية والبدائية مقسومة على الزمن وذلك من المعادلة التالية:

$$q = \frac{(Q_2 - Q_1) * 1000}{t(h)}$$

$$q = \frac{(23.86 - 23.5) * 1000}{0.167} = 2155.7w$$

نحسب مساحة الأنابيب:

$$A = \pi D L$$

$$A = \pi * 0.025 * 0.7 = 0.055m^2$$

$$q_c = h_c A (T_s - T_{f,\infty})$$

$$2155.7 = h_c * 0.055 (98 - 12) \Rightarrow h_c = 455.8 \frac{w}{m^2 k}$$

## الدرس الثاني

### تقدير معامل انتقال الحرارة بالحمل

معظم العلاقات التي تقودنا إلى تقويم معامل انتقال الحرارة بالحمل هي علاقات تجريبية ولكن يمكن اشتقاها بناءً على أساس نظرية أو من خلال التحليل البعدي. وهناك عدة عوامل يعتمد عليها معامل انتقال الحرارة بالحمل وهي:

١) سرعة المائع.

٢) الحرارة النوعية للمائع.

٣) كثافة المائع.

٤) معامل لزوجة المائع الديناميكية..

٥) نوع الجريان.

٦) طول السطح أو قطر الأنابيب الذي يتحرك عليه المائع.

٧) الموصلية الحرارية للمائع.

٨) درجة حرارة السطح والمائع.

ولإيجاد معامل انتقال الحرارة بالحمل تجريبياً عن طريق بعض المعادلات الحسابية الجاهزة لا بد من التمييز بين نوعين من الجريان هما الجريان طباقي والجريان اضطرابي. وهناك ثوابت رياضية لا بد أيضاً من حسابها مثل رقم براندل ورقم نسلت ورقم جراشوف ولا بد بعد ذلك النظر إلى آلية الجريان وإلى السطح الذي يسري عليه المائع بالإضافة إلى خصائص هذا المائع ودرجة حرارة كل من السطح والمائع وهذه العوامل مجتمعة تحدد الآلية التي ستعتمد لتقدير معامل انتقال الحرارة بالحمل وهناك معادلات جاهزة جماعتها تجريبية وأخذت من تجارب حقيقة لتقدير هذا المعامل.

**نوع الجريان:**

ويتم عن طريق حساب رقم رينولدز ويمثل هذا الرقم النسبة بين قوى القصور الذاتي إلى قوى الزوجة وهو رقم تجريبي. حيث إنه إذا كان المائع يتدفق في أنابيب فإن رقم رينولدز الذي يحدد ما إذا كان الجريان طباقياً أم اضطرابياً هو  $2200$  فإذا قل الرقم المحسوب عن هذا الرقم كان الجريان طباقياً وإذا زاد عنه فإن الجريان اضطرابي. أما إذا كان الجريان على سطح أفقي فإن رقم رينولدز الذي يحدد ما إذا كان الجريان طباقياً أم اضطرابياً هو  $10^5 X 10^5$  فإذا كان الرقم المحسوب أقل من هذا الرقم فإن الجريان طباقي وإلا فإن الجريان اضطرابي. ويعطى رقم رينولدز بالمعادلة التالية:

$$Re = \frac{\rho V D}{\mu}$$

حيث أن:

$\rho$  هي كثافة الماء بوحدة  $kg/m^3$

$V$  هي سرعة الماء بوحدة  $m/sec$

$D$  هو قطر الأنابيب الذي يتحرك به الماء بوحدة  $m$

$\mu$  هي اللزوجة الديناميكية للماء وتعطى بوحدة  $N.sec/m^2$

رقم براندل:

ويعطى بالمعادلة التالية:

$$Pr = \frac{\mu Cp}{K}$$

حيث أن:

$Cp$  هي الحرارة النوعية للماء وتعطى بوحدة  $J/kg.K$

$K$  هي الموصلية الحرارية للماء وتعطى بوحدة  $w/m.K$

رقم جراشوف:

ويرمز له بالرمز  $Gr$  وهو يعبر عن النسبة بين القوى المتولدة من تيارات الحمل **Buoyant force** والقوى المتولدة من احتكاك طبقات الماء مع بعضها نتيجة لزووجتها **Viscous Forces** ويعطى رقم جراشوف

ويعطى بالمعادلة التالية:

$$Gr = \frac{\rho^2 g \beta \Delta t L^3}{\mu^2}$$

حيث أن:

. $9.81 m/sec^2$  هو تسارع الجاذبية الأرضية ويساوي

$\beta = \frac{1}{T_{avg}}$  هي معامل التمدد الحراري وتساوي في المقدار مقلوب درجة الحرارة المتوسطة بالكلفن.

$\Delta t$  الفرق في درجة الحرارة بين السطح والماء.

$L$  طول السطح بوحدة  $m$ .

رقم نسلت:

ويعطى بالمعادلة التالية:

$$Nu = \frac{hD}{K}$$

ولحساب متوسط معامل انتقال الحرارة بالحمل يجب أن ندرس نوعين من انتقال الحرارة بالحمل وهما الحمل الحر والحمل القسري.

### ١) الحمل القسري :Forced Convection

إذا كان الجريان قسرياً و طباقياً :

$$Nu = \frac{hD}{K} = 0.664 Re^{0.5} * Pr^{0.33}$$

إذا كان الجريان قسرياً و اضطرابياً وكان  $Pr < 10$

$$Nu = \frac{hD}{K} = 0.023 Re^{0.8} * Pr^{0.4}$$

إذا كان الجريان قسرياً و اضطرابياً وكان  $Pr > 10$

$$Nu = \frac{hD}{K} = 0.027 Re^{0.8} * Pr^{0.3}$$

### ٢) الحمل الحر :Free Convection

في حالة انتقال الحرارة بالحمل الحر فإنه لا يحدث أي حركة أو تغير في السرعة للمائع وفي هذه الحالة يجب تحديد نوع المائع الذي يحدث معه التبادل الحراري ونوع السطح المحيط به وطبيعة العلاقة بين المائع والسطح.

إذا كان الجريان حرأً وكان المائع سائلاً وكان ( $Gr . Pr < 10^9$ )

$$Nu = \frac{hD}{K} = 0.53 (Gr . Pr)^{0.25}$$

إذا كان الجريان حرأً وكان المائع سائلاً وكان ( $Gr . Pr > 10^9$ )

$$Nu = \frac{hD}{K} = 0.12 (Gr . Pr)^{0.33}$$

إذا كان الجريان حرأً وكان المائع غازاً والتدفق في أنبوب بحيث إن ( $L < 30 \text{ cm}$ )

$$h = 0.27 \left( \frac{\Delta t}{D} \right)^{0.25}$$

إذا كان الجريان حرأً وكان المائع غازاً والتدفق على سطح بحيث إن الساخن من أعلى

$$h = 0.38 (\Delta t)^{0.25}$$

إذا كان الجريان حرأً وكان المائع غازاً والتدفق على سطح بحيث إن الساخن من أسفل

$$h = 0.2 (\Delta t)^{0.25}$$

إذا كان الجريان حرأً وكان المائع غازاً والتدفق في أنبوب بحيث إن ( $L > 30 \text{ cm}$ )

$$h = 0.27 (\Delta t)^{0.25}$$

تمرين(٢) :

أوجد معامل انتقال الحرارة بالحمل عند تسخين عصير طماطم من  $16^{\circ}\text{C}$  إلى  $76^{\circ}\text{C}$  إذا كانت سرعة العصير  $1.25\text{m/s}$  خلال ماسورة قطرها الداخلي  $2.5\text{cm}$  وكانت درجة حرارة سطح الماسورة من الخارج  $82^{\circ}\text{C}$  وكتافة العصير  $1025\text{kg/m}^3$  وحرارته النوعية  $3420\text{J/kg.K}$  ولزوجته المتوسطة  $0.52\text{w/m.K}$  ومعامل انتقال الحرارة بالتوصيل  $0.00234\text{N.s/m}^2$

الحل :

بما أن العصير يتحرك بسرعة فإن انتقال الحرارة يكون بالحمل القسري ولذلك يجب أن نحدد أولاً نوع الجريان عن طريق حساب رقم رينولدز:

$$\text{Re} = \frac{\rho V D}{\mu} = \frac{1025 * 1.25 * 0.0025}{0.00234} = 1368.9$$

فالجريان طباقي لأن الحاصل أقل من  $2200$  حسب رقم براندل:

$$\begin{aligned} \text{Pr} &= \frac{\mu Cp}{K} = \frac{0.00234 * 3420}{0.52} = 15.4 \\ \text{Nu} &= \frac{hD}{K} = 0.664 \text{Re}^{0.5} * \text{Pr}^{0.33} \\ \text{Nu} &= \frac{h * 0.0025}{0.52} = 0.664 * 1368.9^{0.5} * 15.4^{0.33} \end{aligned}$$

تمرين(٣) :

سطح أفقي طوله  $1.3\text{m}$  ودرجة حرارته  $468\text{k}$  يوجد عليه عصير طماطم درجة حرارته  $338\text{k}$  إذا علمت أن كثافة عصير الطماطم تساوي  $1090\text{kg/m}^3$  وحرارته النوعية تساوي  $3560\text{J/kg.K}$  ومعامل لزوجته المطلقة تساوي  $0.003\text{N.s/m}^2$  وموصليته الحرارية تساوي  $0.82\text{w/mk}$  احسب معامل انتقال الحرارة بالحمل بين عصير الطماطم والسطح الأفقي علماً بأن درجة الحرارة المتوسطة تساوي  $T_{avg}=304\text{k}$

الحل :

بما أن عصير الطماطم لا يتحرك فإننا نعتبر أن المسالة مسألة حمل حر وبالتألي نحسب كل من رقمي جراشوف وبراندل ولكن يجب أولاً حساب مايلي:

$$\beta = \frac{1}{T_{avg}} = \frac{1}{304} = 0.00329\text{K}^{-1}$$

$$\Delta T = 468 - 338 = 130\text{K}$$

$$Gr = \frac{\rho^2 g \beta \Delta t L^3}{\mu^2}$$

$$Gr = \frac{1090^2 * 9.81 * 0.00329 * 130 * 1.3^3}{0.003^2} = 1.21688 \times 10^{12}$$

$$Pr = \frac{\mu Cp}{K}$$

$$Pr = \frac{0.003 * 3560}{0.82} = 13.02$$

$$G_r \cdot P_r = 13.02 * 1.21688 \times 10^{12} = 15.8438 \times 10^{12} > 1 \times 10^9$$

$$Nu = \frac{hD}{K} = 0.12 (Gr \cdot Pr)^{0.33}$$

$$Nu = \frac{h * 1.3}{0.82} = 0.12 (1.21688 \times 10^{12} * 13.02)^{0.33}$$

$$h = \frac{0.82}{1.3} * 0.12 (1.21688 \times 10^{12} * 13.02)^{0.33} = 1717.93 \frac{W}{m^2 K}$$

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

---

### **انتقال الحرارة بالإشعاع**

---

### **الوحدة الثالثة : انتقال الحرارة بالإشعاع**

**الجدارة:** التعرف على كيفية إجراء العمليات الحسابية في حالة التبادل الحراري الإشعاعي.

**الأهداف:** معرفة آلية حساب الانبعاثية لجسم معين وأهمية الإشعاع الحراري وتطبيقاته المختلفة في مجال التصنيع الغذائي.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجدارة بنسبة ٩٥٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجداره:** ٤ ساعات.

**الوسائل المساعدة:** لا يحتاج المتدرب إلى أية وسائل مساعدة باستثناء الآلة الحاسبة.

**متطلبات الجداره:** أن يقوم المتدرب بتطبيق قوانين الإشعاع الحراري لأمثلة حقيقية في منشأة التصنيع الغذائي ويستشعر الدور الكبير الذي يلعبه الإشعاع الحراري في رفع مستوى فقد الحراري من هذه الأجهزة والتي تلعب دوراً أساسياً في عمليات التصنيع الغذائي المختلفة. كما يتعرف المتدرب على مفهوم الانبعاثية كخاصية هامة في الإشعاع الحراري من الأجسام.

## تمارين على انتقال الحرارة بالإشعاع في منشأة تصنيع غذائي

تمرين (١) :

مبستر من إستانلس إستيل قطره 1m وارتفاعه 2m ودرجة حرارة سطحه  $70^{\circ}\text{C}$  موضوع في منشأة تصنيع غذائي أبعادها 10x6x4m ودرجة حرارة الهواء في تلك المنشأة تساوي  $20^{\circ}\text{C}$  احسب معدل فقد الحراري من المبستر إلى المحيط بالإشعاع والحمل الحراري معاً علماً بأن معامل انتقال الحرارة بالحمل بين الهواء والمبستر يساوي  $13.2 \text{W/m}^2\text{k}$  وانبعاثية المبستر تساوي  $0.85$  وثابت ستيفان وبولتزمان  $5.67 \times 10^{-8} \text{W/m}^2\text{k}^4$

الحل:

نجد مساحة المبستر على الشكل التالي:

$$A = 2 * \frac{\pi}{4} D^2 + \pi D L$$

$$A = 2 * \frac{\pi}{4} * 1^2 + \pi * 1 * 2 = 1.571 + 6.286 = 7.857 \text{m}^2$$

نجد مساحة المنشأة على الشكل التالي:

$$A = 2 * (10 * 4) + 2 * (10 * 6) + 2 * (6 * 4) = 80 + 120 + 48 = 248 \text{m}^2$$

نحو درجات الحرارة إلى الكلفن كالتالي:

$$T_1 = 70 + 273 = 343 \text{K}$$

$$T_2 = 20 + 273 = 293 \text{K}$$

نلاحظ أن مساحة المنشأة أكبر بكثير منها للمبستر وهي تحيط بالمبستر وبالتالي نحسب معدل فقد الحراري بالإشعاع كمائي:

$$q_r = \varepsilon \sigma A_1 (T_1^4 - T_2^4)$$

$$q_r = 0.85 * 5.67 \times 10^{-8} * 7.857 (343^4 - 293^4) = 2450.5 \text{W}$$

نحسب معدل فقد الحراري بالحمل:

$$q_c = h_c A (T_s - T_f)$$

$$q_c = 13.2 * 7.857 (70 - 20) = 5185.6 \text{W}$$

وبالتالي مجموع فقد الحراري بالحمل والإشعاع معاً من المبستر يساوي  $7636.1 \text{W}$

تمرين (٢) :

قرص معدني أسود اللون خشن الملمس A قطره 20cm وسماكته 3cm ودرجة حرارة سطحه  $300^{\circ}\text{C}$  وضع مقابل قرص آخر B مشابه له ولونه رمادي وتم عزل النظام حتى لا يتم فقد الحرارة من القرص A إلا إلى القرص B وبعد مرور خمس دقائق قيست درجة حرارة القرص B فوجدت أنها تساوي  $75^{\circ}\text{C}$  فإذا علمت أن كمية الطاقة الحرارية المفقودة بالإشعاع من القرص A إلى القرص B تساوي 120w احسب الانبعاثية للقرص B

الحل:

بحسب مساحة القرص المعدني وهي:

$$A = \frac{\pi}{4} D^2 = \frac{\pi}{4} * 0.2^2 = 0.0314 m^2$$

نحو درجات الحرارة إلى الكلفن كمالي:

$$T_1 = 300 + 273 = 573K$$

$$T_2 = 75 + 273 = 348K$$

ومن المعادلة التالية نجد أن:

$$q_r = \varepsilon \sigma A_l (T_1^4 - T_2^4)$$

$$120 = \varepsilon * 5.67 \times 10^{-8} * 0.0314 * (573^4 - 348^4) = 0.724$$

### مسائل وتمارين

١. وضع المقصود بالانبعاثية ؟ وادكر ثلاثة خواص إشعاعية أخرى للأجسام
٢. ماذا يعني بالجسم الرمادي ؟
٣. ما هو الفرق بين انتقال الحرارة بالحمل وانتقال الحرارة بالإشعاع ؟

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

---

### **المبادلات الحرارية**

---

#### الوحدة الرابعة : المبادلات الحرارية

**الجدرة:** التفريق بين المبادلات الحرارية ذات الأشكال المختلفة كالمبادل الحراري المتوازي والمعكوس والمبادل الحراري من النوع المقاطع.

**الأهداف:** أن يقوم المتدرب بالتعرف والتفرق بين المبادل الحراري المتوازي والمبادل الحراري المعكوس والمبادل الحراري المقاطع بناء على شكل دخول المائع إلى المبادل.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجدرة بنسبة ٩٠٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجدرة:** ٨ ساعات

**الوسائل المساعدة:** رسومات توضيحية لأشكال مختلفة وأنواع متعددة من المبادلات الحرارية.

**متطلبات الجدرة:** أن يكون المتدرب قادرا على التفارق بين الأنواع المختلفة من المبادلات الحرارية وإدراك الأهمية والغرض من وجود كل نوع منها في منشأة التصنيع الغذائي. وأن يتمكن بعد ذلك من رسم هذه المبادلات الحرارية بصورة مبسطة كما يلزم للمتدرب فهم كيفية إجراء العمليات الحسابية لـ كل نوع من الأنواع.

## الدرس العملي الأول

### التعرف على المبادلات الحرارية

### Heat Exchangers

المبادل الحراري هو أداة لنقل الطاقة الحرارية من مائج درجة حرارته منخفضة وذلك أثناء حركة المائعان خلاله. ومن الأمثلة على المبادلات الحرارية المدفأة المنزلية، وروديتر السيارة، وسخان المياه المنزلي. وللمبادلات الحرارية استخدامات واسعة في محطات توليد الطاقة الكهربائية والصناعات الكيميائية وفي الكثير من منشآت التصنيع الغذائي حيث يتم تسخين الأطعمة وتبريدها.

#### أنواع المبادلات الحرارية حسب آلية دخول وخروج المائع إليها:

١. المبادل الحراري من النوع المتوازي .Parallel Flow Heat Exchanger
٢. المبادل الحراري من النوع المعكوس .Counter Flow Heat Exchanger
٣. المبادل الحراري من النوع المتعامد .Cross Flow Heat Exchanger

#### تحليل المبادل الحراري:

للتعبير عن كمية الحرارة المنقولة من المائع الساخن إلى المائع البارد بدلالة المعامل الكلي لانتقال الحرارة  $A$  ومساحة سطح المبادل الحراري  $A$  ودرجات حرارة الدخول والخروج للمائع الساخنة والباردة. ويعطى معدل الفقد الحراري من المائع الساخن بالمعادلة التالية:

$$q_h = m_h^0 C_p h (T_{hi} - T_{h0})$$

ومعدل الكسب الحراري للمائع البارد بالمعادلة التالية:

$$q_c = m_c^0 C_p c (T_{c0} - T_{ci})$$

والكميتان متساويان بمعنى أن الحرارة التي يفقدتها المائع الساخن يكسبها المائع البارد

$$q_h = q_c$$

حيث أن:

$m_c^0$  معدل تدفق المائع البارد.

$m_h^0$  معدل تدفق المائع الساخن.

$C_p c$  الحرارة النوعية للمائع البارد.

$C_p h$  الحرارة النوعية للمائع الساخن.

، درجة حرارة الماء الساخن الداخلة والخارجية.  $T_{hi}$   
 درجة حرارة الماء البارد الداخلة والخارجية.  $T_{ci}$   
 ونقوم بحساب كمية الطاقة الحرارية الكلية المتبادلة في المبادل الحراري من خلال المعادلة التالية:

$$q = UA\Delta T_m$$

حيث أن:

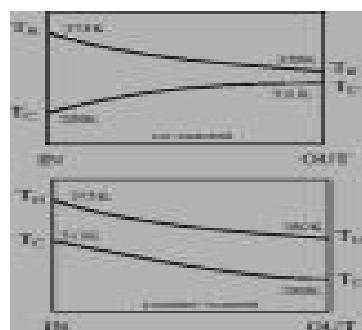
$U$  : يمثل معامل انتقال الحرارة الكلي للمبادل الحراري.

$A$  : تمثل مساحة سطح التلامس للمبادل الحراري.

$\Delta T_m$  : تمثل الفرق في درجة الحرارة بين الماءين الساخن والبارد وتعطى بالمعادلة التالية:

$$\Delta T_m = \frac{(Th_2 - Tc_2) - (Th_1 - Tc_1)}{\ln \left[ \frac{(Th_2 - Tc_2)}{(Th_1 - Tc_1)} \right]}$$

وهذا الفرق الحراري  $\Delta T_m$  يسمى الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة (LMTD) وهذا يعني أن الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة هو عبارة عن الفرق في درجة الحرارة عند إحدى نهايتي المبادل الحراري ناقص الفرق فيه عند النهاية الأخرى مقسوماً على اللوغاريتم الطبيعي لنسبة هذا الفرق. وهذا ينطبق على المبادل الحراري في حالتي السريان المتوازي والمتناكس.



شكل(٤) توزيع درجات الحرارة على طول المبادل الحراري المتوازي والمعكوس.

## الدرس العملي الثاني

### المبادل الحراري من النوع المعكوس Counter Flow Heat Exchanger

في حالة المبادل الحراري من النوع المعكوس يكون الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة يساوي:

$$LMTD = \frac{(T_{hi} - T_{co}) - (T_{ho} - T_{ci})}{\ln \frac{(T_{hi} - T_{co})}{(T_{ho} - T_{ci})}}$$

تمرين (١) :

ماء يتدفق بمعدل مقداره (68kg/min) يتم تسخينه بواسطة زيت من (35C°) إلى (65C°) في مبادل حراري متعاكسي. إذا كانت الحرارة النوعية للماء (4100J/kgK) وللزيت (1.9kj/kg) ودرجة حرارة الزيت أثناء دخوله (110C°) وأثناء خروجه (75C°) وإذا كان معامل انتقال الحرارة الكلية للمبادل الحراري هو (320W/m²) أجب عملياً:

١. احسب معدل الكسب الحراري للماء في المبادل الحراري .

$$q_c = m_c^0 Cp (T_{c0} - T_{ci})$$

$$q_h = \frac{68}{60} * 4100 (65 - 35) = 139400w$$

٢. احسب معدل تدفق الزيت .

$$q_h = m_h^0 Cp (T_{hi} - T_{ho}) = m_c^0 Cp (T_{c0} - T_{ci}) = q_c = 139400$$

$$q_h = m_h^0 * 1900 * (110 - 75) = 139400$$

$$m_h^0 = \frac{139400}{1900 * (110 - 75)} = 2.09 \frac{kg}{sec}$$

٣. احسب الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة .

$$LMTD = \frac{(T_{hi} - T_{co}) - (T_{ho} - T_{ci})}{\ln \frac{(T_{hi} - T_{co})}{(T_{ho} - T_{ci})}}$$

$$LMTD = \frac{(110 - 65) - (75 - 35)}{\ln \frac{(110 - 65)}{(75 - 35)}} = \frac{45 - 40}{\ln \frac{45}{40}} = \frac{5}{0.1178} = 42.45C°$$

٤. احسب مساحة المبادل الحراري .

$$q = UA(LMTD)$$

$$139400 = 320 * A * 42.45 \Rightarrow A = \frac{139400}{320 * 42.45} = 10.26 m^2$$

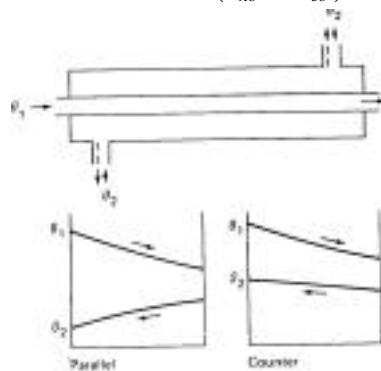
### الدرس العملي الثالث

#### المبادل الحراري من النوع المتوازي

Parallel Flow Heat Exchanger

وفي حالة المبادل الحراري من النوع المتوازي فإن الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة يساوي:

$$LMTD = \frac{(T_{hi} - T_{ci}) - (T_{ho} - T_{co})}{\ln \left( \frac{T_{hi} - T_{ci}}{T_{ho} - T_{co}} \right)}$$



: تمرين (٢)

يتم تبريد  $1.9 \text{ kg/s}$  من الحليب من  $68^{\circ}\text{C}$  إلى  $34.5^{\circ}\text{C}$  في مبادل حراري من النوع المتوازي. تم استخدام الماء لهذا الغرض حيث كانت درجة حرارة الماء الداخلي إلى المبادل الحراري تساوي  $4^{\circ}\text{C}$  والخارجي منه تساوي  $24.9^{\circ}\text{C}$ . إذا علمت أن الحرارة النوعية للحليب تساوي  $3500 \text{ J/kg.k}$  وللماء تساوي  $4100 \text{ J/kg.k}$  وكانت مساحة المبادل الحراري تساوي  $36 \text{ m}^2$ . أجب عملياً:

١. احسب معدل تدفق الماء البارد في المبادل الحراري.

$$\begin{aligned} q_h = q_c &\Rightarrow m_h^0 C_p (T_{hi} - T_{ho}) = m_c^0 C_p (T_{c0} - T_{ci}) \\ 1.9 * 3500 (68 - 34.5) &= m_c^0 * 4100 (24.9 - 4) \\ 222775 &= m_c^0 * 85690 \Rightarrow m_c^0 = \frac{222775}{85690} = 2.6 \frac{\text{kg}}{\text{sec}} \end{aligned}$$

٢. احسب الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة .

$$LMTD = \frac{(T_{hi} - T_{ci}) - (T_{ho} - T_{co})}{\ln \left( \frac{T_{hi} - T_{ci}}{T_{ho} - T_{co}} \right)}$$

$$LMTD = \frac{(68 - 4) - (34.5 - 24.9)}{\ln \frac{(68 - 4)}{(34.5 - 24.9)}} = \frac{64 - 9.6}{\ln \frac{64}{9.6}} = \frac{54.4}{1.897} = 28.67 C^0$$

٣. احسب معامل انتقال الحرارة الكلي للمبادل الحراري .

$$q = UA(LMTD)$$

$$222775 = U * 36(28.67) \Rightarrow U = \frac{222775}{36 * 28.67} = 215.84 \frac{w}{m^2 K}$$

## الدرس العلوي الرابع

### المبادل الحراري من النوع المتعامد

#### Cross Flow Heat Exchanger

أما في حالة استخدام مبادل حراري بأكثر من أنبوب (متعدد المسار) فإننا نستخدم معامل تصحيح  $F$  لمعالجة الوضع الجديد. وهذا المعامل يمكن إيجاده من الأشكال المرفقة حسب نوع المبادل الحراري ومن خلال المعادلة التالية:

$$q = UAF(LMTD)$$

بحيث يتم إيجاد  $F$  من الخرائط المبينة في الأشكال اللاحقة ويكون الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة هو نفسه المستخدم في حالة النوع المعكوس. ويأخذ معامل الشكل تأثير تعدد المسارات بعين الاعتبار. وعند اختيار المبادل الحراري يجب أن يختار معامل شكل أكبر من 0.75 وإذا كانت تلك القيمة أقل من هذا الرقم فإنه يجب أن نبحث عن شكل آخر. وعندما ينساب الماء البارد خلال الأنابيب فان  $P$  هي المتغيرات التي تستخدم في الخرائط لحساب معامل التصحيح. حيث أن  $P$  هو النسبة بين درجة الحرارة المكتسبة للماء البارد وبين أكبر فرق لدرجات الحرارة في المبادل الحراري. أما  $R$  فهو يمثل النسبة بين الانخفاض في درجة حرارة الماء الساخن وبين درجة الحرارة المكتسبة للماء البارد ويتم التعبير عن هذين المعاملين بالمعادلات التالية:

$$P = \frac{T_{c0} - T_{ci}}{T_{hi} - T_{ci}}$$

$$R = \frac{T_{hi} - T_{h0}}{T_{c0} - T_{ci}}$$

وعندما يكون الماء الساخن متحرك داخل الأنابيب فإنه يلزم التبديل بين رمز  $c, h$  في التعريفات السابقة.

تمرين (٣):

مبادل حراري متعامد الانسياب أحادي المسار يستخدم لتبريد  $3.6 \text{ kg/s}$  من الزيت من  $85^\circ\text{C}$  إلى  $40^\circ\text{C}$  بواسطة ماء تبريد. فإذا كانت درجة حرارة الماء البارد الداخلة تساوي  $10^\circ\text{C}$  والخارجة تساوي  $25^\circ\text{C}$ . احسب مساحة المبادل الحراري إذا علمت أن الحرارة النوعية للزيت  $3000 \text{ J/kgK}$  وللماء  $4100 \text{ J/kgK}$  وكان معامل انتقال الحرارة الكلي للمبادل الحراري يساوي  $250 \text{ W/m}^2\text{K}$ .

نحسب أولاً قيمة  $R$ , حيث أن:

$$P = \frac{T_{c0} - T_{ci}}{T_{hi} - T_{ci}}$$

$$P = \frac{25 - 10}{85 - 10} = \frac{15}{75} = 0.2$$

$$R = \frac{T_{hi} - T_{h0}}{T_{c0} - T_{ci}}$$

$$R = \frac{85 - 40}{25 - 10} = \frac{45}{15} = 3$$

.  $F=0.95$  ومن الشكل نجد أن

نحسب الفرق اللوغاريتمي لمتوسط درجة الحرارة:

$$LMTD = \frac{(T_{hi} - T_{co}) - (T_{ho} - T_{ci})}{\ln \frac{(T_{hi} - T_{co})}{(T_{ho} - T_{ci})}}$$

$$LMTD = \frac{(85 - 25) - (40 - 10)}{\ln \frac{(85 - 25)}{(40 - 10)}} = \frac{60 - 30}{\ln \frac{60}{30}} = \frac{30}{0.693} = 43.29 C^0$$

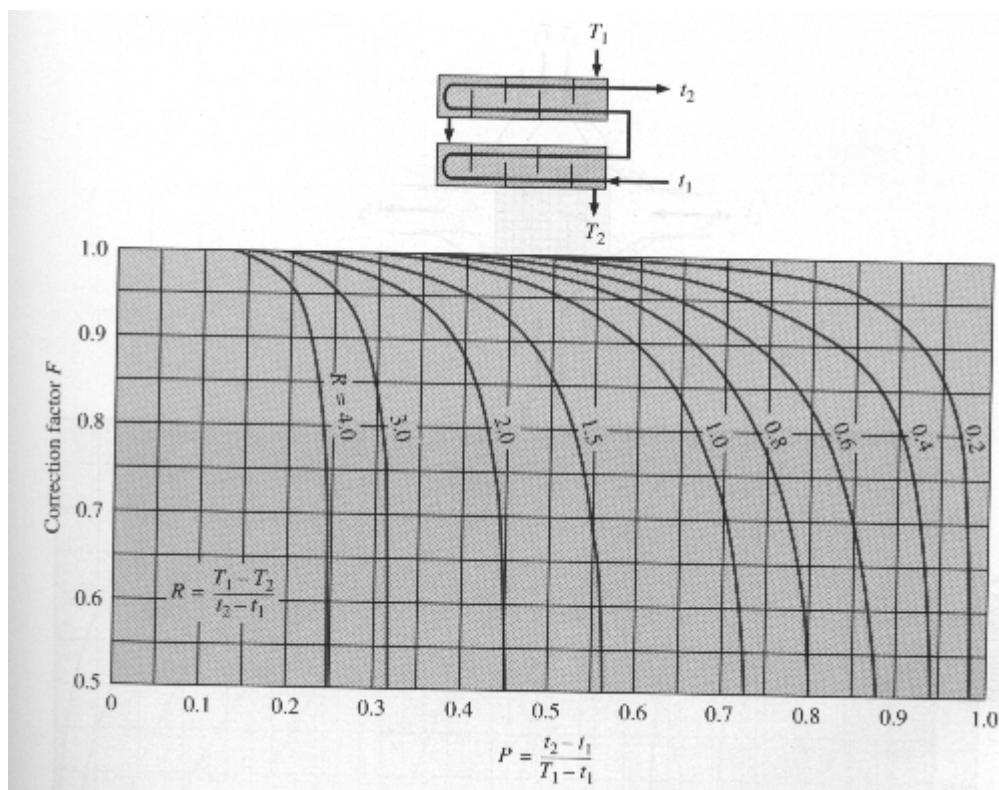
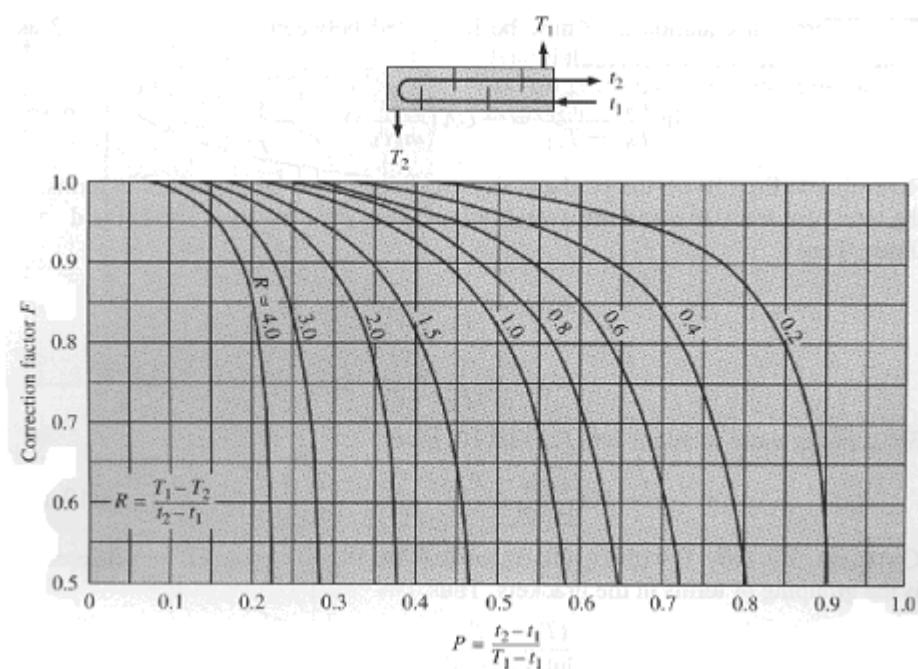
ولحساب  $q$  نستخدم المعادلة التالية:

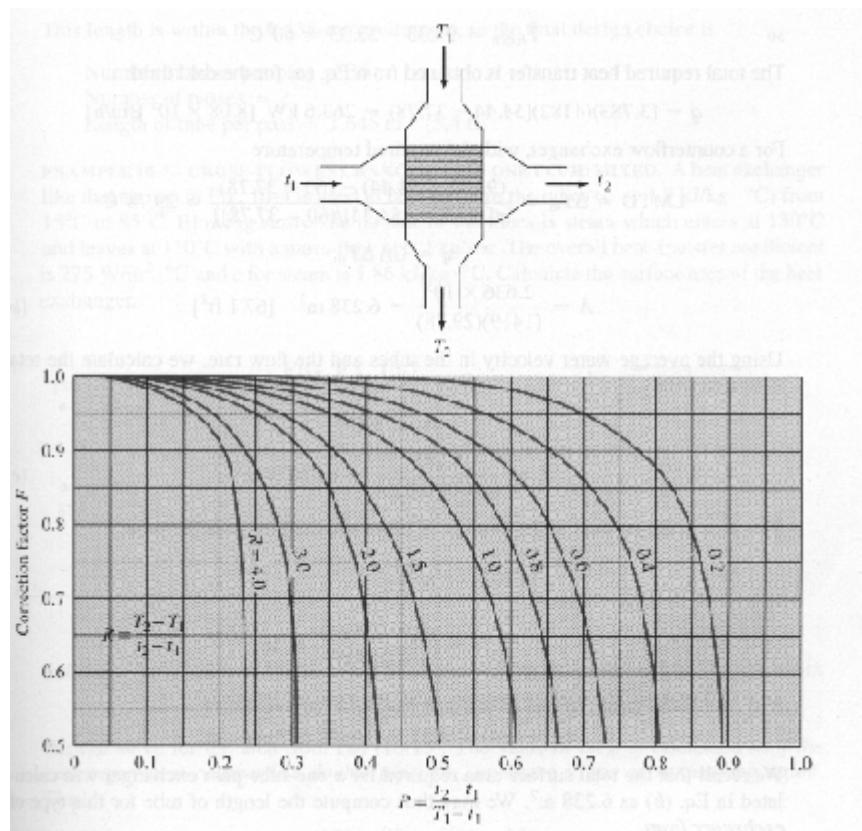
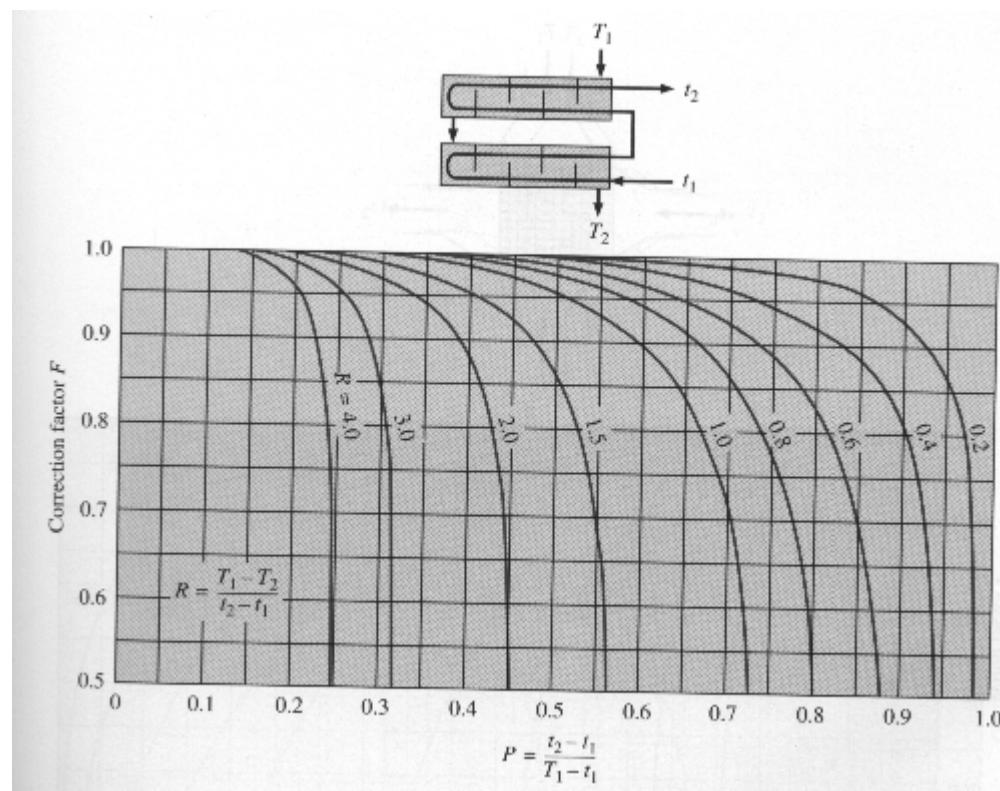
$$q_h = m_n^0 Cp(T_{hi} - T_{ho})$$

$$q_h = 3.6 * 3000(85 - 40) = 486000 w$$

$$q = UAF(LMTD)$$

$$486000 = 250 * A * 0.95(43.29) \Rightarrow A = \frac{486000}{250 * 0.95 * 43.29} = 47.27 m^2$$





تمارين ومسائل :

١. ارسم رسمًا مبسطاً لمبادل حراري أنبوبي من النوع المعكوس وأخر من النوع المتوازي وبين عليه مكان واتجاه دخول المائع البارد والساخن .
٢. وضع بالرسم توزيع درجات الحرارة على طول المبادل الحراري في حالتي المبادل الحراري المتوازي والمعكوس مبيناً عليها اتجاه الدخول والخروج للمائعين مستعيناً بالرموز .
٣. أيهما أكفاء عند نفس درجات حرارة الدخول والخروج للمائعين البارد والساخن المبادل الحراري المتوازي أم المعكوس ؟ بين ذلك بفرض أرقام تجريبية لدرجات الحرارة للمائع الساخن والبارد .

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

### **مانوميترات**

## الوحدة الخامسة : المانوميترات

**الجذارة:** التعرف على الطرق المختلفة لقياس الضغط وكيفية إجراء حسابات الضغط..

**الأهداف:** معرفة آلية عمل المانوميتر وكيفية استخدامه في قياس الضغط والأآلية التي يتغير بناءً عليها ضغط المائع وهو في حالة السكون.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجذارة بنسبة ٩٥٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجذارة:** ٤ ساعات.

**الوسائل المساعدة:** أنبوب بوردون ، ومانوميتر زئبقي ، وباروميتر..

**متطلبات الجذارة:** أن يقوم المتدرب بقياس الضغط بأكثـر من جهاز من الأجهزة المتوفرة على أن يتعرف على كيفية ربط كل جهاز أثناء بدء القياس. وأن يتدرـب على بعض التمارين الحسابية لمانوميترات مختلفة.

## قياس الضغط : Pressure Measurements

هناك عدة أدوات تستخدم لقياس الضغط ومعظمها تستخدم مبدأ المانوميتر Manometer والذى يعمل على مبدأ أن الضغط يتغير مع الارتفاع كما هو الحال في جميع المانوميترات أو الغشاء المرن Elastic Bourdon-Tube Gage والذى يتأثر بمقدار الضغط المسلط عليه كما في أنبوب بوردون Member.

### أجهزة قياس الضغط :

١. أجهزة تعتمد على قياس عمود السائل.
٢. أجهزة تعتمد على قياس الانحراف في جسم جزء مرن.
٣. أجهزة قياس كهربائية.

### أجهزة قياس عمود السائل (مانوميتر) :

وهي التي يتم فيها تعادل للضغط المراد قياسه بواسطة ضغط عمود السائل فإذا كانت كثافة عمود السائل معلومة فإن ارتفاع عمود السائل هو مقياس لذلك الضغط. وارتفاع عمود السائل يمكن أن يعبر عنه بوحدات طول أو يعدل مباشرةً لوحدات ضغط. وتعرف هذه الأجهزة بمانوميتر manometer وبالتالي فإن ارتفاع السائل في أنبوبة عمودية تتصل بأي جهاز يحتوي على سائل هي مقياس مباشر للضغط عند نقطة الاتصال هذه. ويستخدم هذا النوع كثيراً في قياس مستوى السائل في الصهاريج وأوعية التخزين. والسائل المستخدم في هذه الأجهزة يمكن أن يكون أي سائل لا يختلط مع السائل المراد قياس ضغطه. كما أنه يستخدم في حالات فرق الضغط العالي سائل ذو كثافة عالية مثل الزئبق وفي حالات فرق الضغط المنخفض يستخدم سائل ذو كثافة منخفضة مثل الكحول أو الماء أو رابع كلوريد الكربون.

### أجهزة قياس الانحراف في جزء مرن :

وهي التي يقوم فيها الضغط المراد قياسه بتحريك الجزء المرن للمادة. ويتاسب مدى الانحراف طردياً مع الضغط. ومن أهم الأمثلة عليها أنبوب بوردون Bourdon Tubes والأجهزة ذات الأسطح المرنة. والأجهزة ذات الحجاب المرن. ويستخدم هذا النوع في قياسات الضغط المنخفضة كالتفريغ أو قياسات فرق الضغط.

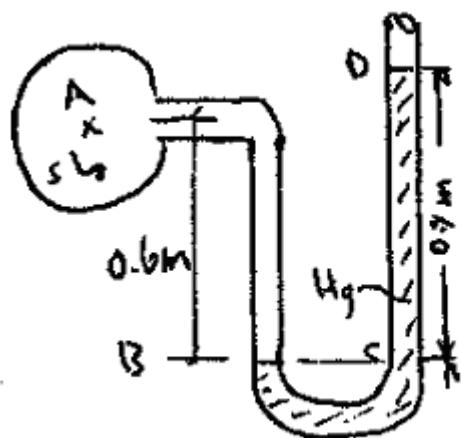
تمرين(١) :

احسب الضغط عند النقطة A بوحدة bar والناشئ عن تغير منسوب الزئبق في أنبوب القياس U الموضح في الشكل علماً بأن الكثافة النسبية للزئبق هي 13.57 .

الحل:

$$P_A = P_D + \gamma_{Hg} h_{D-C} - \gamma_{h_2o} h_{B-A}$$

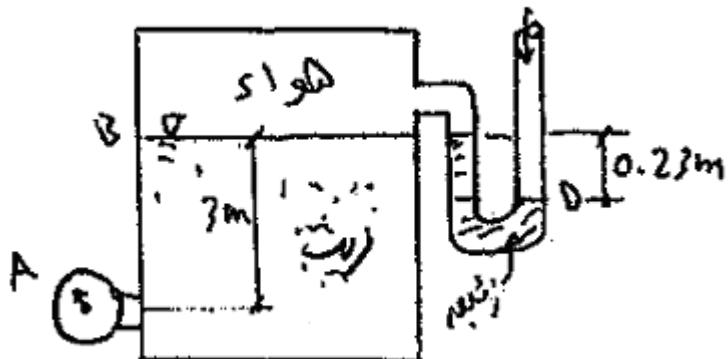
$$P_A = 1atm + 13.75 * 1000 * 9.81 * 0.7 - 9810 * 0.6$$



الشكل(٥) - (١) رسم توضيحي للتمرين رقم ١

تمرين(٢) :

احسب قراءة الساعة A في الشكل التالي علماً بأن الكثافة النسبية للزيت تساوي 0.83 وللزئبق تساوي 13.6 .



الشكل (٥) - ٢ رسم توضيحي للتمرين رقم ٢

الحل:

$$P_A = P_D + \gamma_{Hg} h_{C-B} - \gamma_{oil} h_{B-A}$$

$$P_A = 0 + 13.6 * 9810 * 0.23 - 0.83 * 9810 * 3 = 2843.48 Pa$$

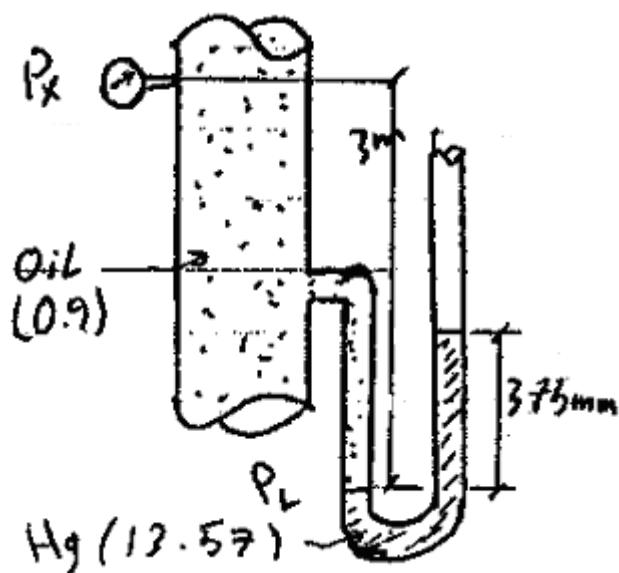
تمرين (٣):

في الشكل المرفق احسب قراءة الساعة  $p_x$ .

الحل:

$$P_x = P_D + \gamma_{Hg} h_{1-2} - \gamma_{oil} h_{2-x}$$

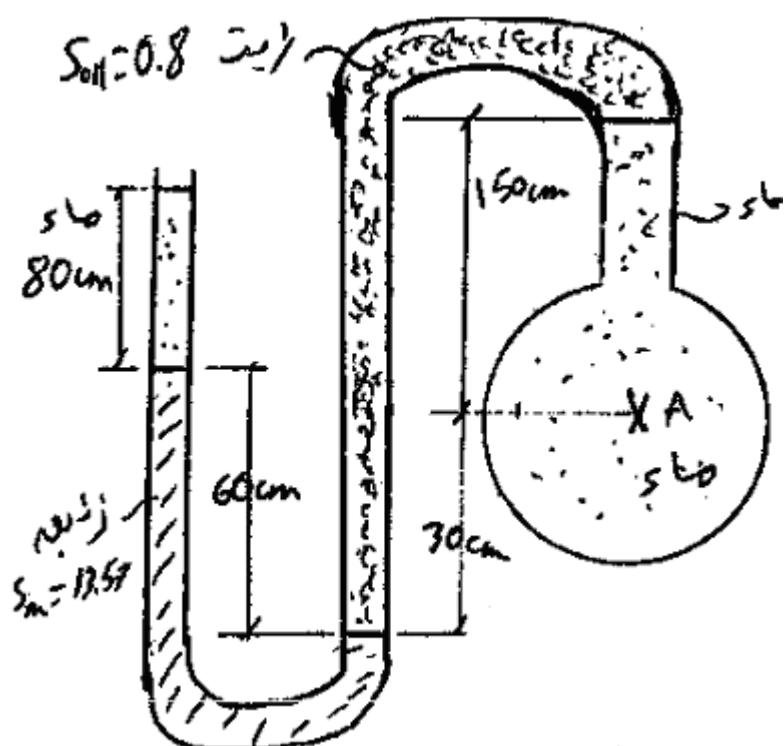
$$P_A = 0 + 13.57 * 9810 * 0.375 - 0.9 * 9810 * 3 = 47273.93 Pa$$



الشكل (٣) - رسم توضيحي للتمرين رقم ٣

: تمرين (٤)

في الشكل التالي ما هي قراءة الضغط عند النقطة A ؟



الشكل (٤) - رسم توضيحي للتمرين رقم ٤

الحل:

$$P_A = P_1 + \gamma_{H_2o} h_{1-2} + \gamma_{HgI} h_{2-3} - \gamma_{oi} h_{3-4} - \gamma_{oi} h_{4-5} + \gamma_{H_2o} h_{6-A}$$

$$P_A = 0 + 9810 * 0.8 + 13.57 * 9810 * 0.6 - 0.8 * 9810 * 0.3 - 0.8 * 9810 * 1.5 + 9810 * 1.5$$

$$P_A = 88309.62 Pa$$

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

### **قياس الزوجة**

**الوحدة السادسة : قياس الزوجة**

**الجذارة:** التعرف على بعض الطرق والأجهزة المستخدمة لقياس الزوجة.

**الأهداف:** معرفة كيفية استخدام الأجهزة المستخدمة لقياس الزوجة للماء وإجراء العمليات الحسابية المصاحبة لها كما يلزمها التفريق بين الزوجة الديناميكية المطلقة والزوجة الكايناماتيكية.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجذارة بنسبة ٩٥٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجذارة:** ٤ ساعات.

**الوسائل المساعدة:** لا يحتاج المتدرب إلى أية وسائل مساعدة باستثناء الآلة الحاسبة وورق رسم بياني لوغاريتمي.

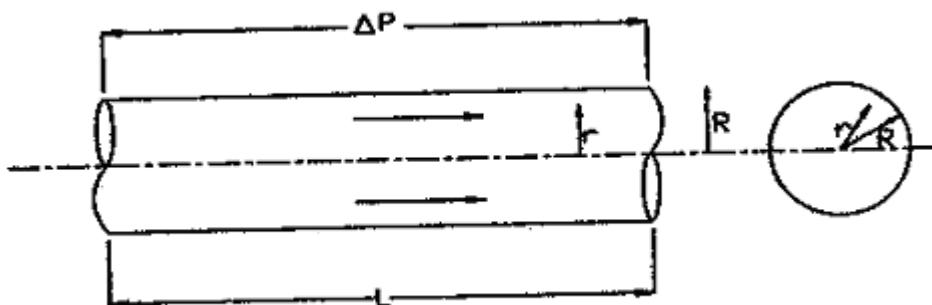
**متطلبات الجذارة:** أن يقوم المتدرب بالتعرف على الأجهزة المتوفرة لقياس الزوجة وكيفية توصيلها وتحضيرها وكيفية التشغيل وإجراء عمليات القياس المختلفة عليها ومن ثم رسماها بطريقة مبسطة.

## أجهزة قياس المزوجة

تقاس المزوجة لأي مائع غذائي عن طريق الفيسكوميتراViscometers أو الريوميتراRheometers وهناك طريقتان لحساب المزوجة هما:

1. ريوميترا الأنبوية الشعريةCapillary Tube Rheometers

ونستطيع الحصول على علاقة بين معدل القص وإجهاد القص وذلك بقياس تدرج الضغط ومعدل السريان الحجمي للمائع خلال الأنبوية الشعرية.



الشكل (٦-١) ريوميترا الأنبوية الشعرية.

ومن موازنة القوى على المقطع العرضي للأنبوبة الشعرية نصل إلى:

$$\tau = \frac{F}{A} = \frac{\Delta P \pi r^2}{2 \pi r L}$$

وبالتعويض

$$\tau = K \left( -\frac{du}{dy} \right)^n$$

وبإجراء التكامل اللازم نصل إلى أن:

$$u = \frac{R^{\frac{n+1}{n}}}{1 + \frac{1}{n}} \left( \frac{\Delta P}{2KL} \right)^{\frac{1}{n}}$$

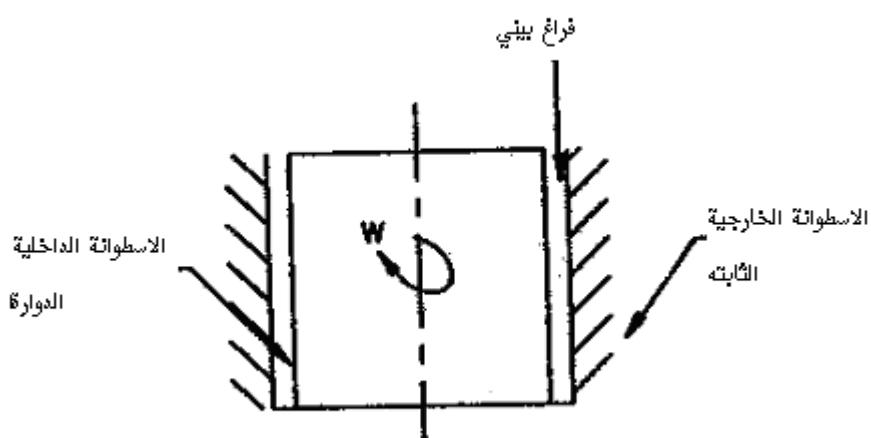
$$Q = \pi \left( \frac{n}{1+3n} \right) R^{\frac{3n+1}{n}} \left( \frac{\Delta P}{2KL} \right)^{\frac{1}{n}}$$

وبإدخال اللوغاريتم على المعادلة وإعادة الترتيب لها نصل إلى المعادلة التالية:

$$\log \frac{\Delta P}{2L} = \log K - n \log \pi - n \log \left( \frac{n}{1+3n} \right) + (3n+1) \log R + n \log Q$$

حيث أن  $R$  هو نصف قطر الأنابيب الشعري و  $L$  هو طول الأنابيب الشعري ويمكن حساب كل من معامل القوام  $K$  والأس  $n$  عن طريق رسم معدل السريان الحجمي  $Q$  مع قيمة  $(\Delta P/2 L)$  على ورق رسم بياني لوغاريفمي ويكون الميل للخط المستقيم الناتج هو قيمة الأس  $n$  ومقدار المقطع الراسي هو قيمة معامل القوام  $K$ .

## ٢)- الريوميتر الدوراني المتمرکز : Rotational Coaxial Rheometers



الشكل (٦ - ٢) الريوميتر الدوراني المتمرکز.

وفي هذه الحالة تتم عملية القياس على أساس قياس عزم الدوران اللازم لإدارة الأسطوانة الداخلية عند عدد معلوم من الدوران لكل وحدة زمن ويكون:

$$T = (2\pi r L)(\tau r)$$

$$\gamma = -r \frac{d\omega}{dr}$$

$$\tau = K \left( -r \frac{d\omega}{dr} \right)^n$$

حيث أن  $T$  هي العزم الدوراني ويساوي القوة مضروبة في ذراعها  $r$  هي السرعة الزاوية. وبالتبسيط والتكامل وإجراء بعض العمليات الحسابية نصل إلى المعادلة التالية:

$$\omega_i = \frac{n}{2} \left( \frac{T}{2\pi KL} \right)^{\frac{1}{n}} \left( \frac{1}{R_i^{\frac{2}{n}}} - \frac{1}{R_0^{\frac{2}{n}}} \right)$$

ومن هذه المعادلة يمكننا أن نجد قيمة معامل القوام  $K$  والأيّس  $n$  وذلك عن طريق رسم العلاقة التجريبية بين لوغاريتم السرعة الزاوية و لوغاريتم عزم الدوران على إحداثيات بيانية. أما للحصول على معامل المزوجة فإننا نعوض عن  $n=1$  وبذلك تصبح المعادلة:

$$\mu = \left( \frac{T}{4\pi\omega_i L} \right) \left( \frac{1}{R_i^2} - \frac{1}{R_0^2} \right)$$

وبمقارنة المعادلتين الأخيرتين نحصل على العلاقة بين المزوجة الظاهرية وكل من معامل القوام  $K$  والأيّس  $n$  فإذا كانت السرعة الدورانية هي  $N$  فان:

$$\omega_i = 2\pi N$$

وبالتالي تكون العلاقة المطلوبة هي:

$$\mu_A = \left( \frac{1}{n} \right)^n (4\pi N)^{n-1} K$$

وبإدخال اللوغاريتم على المعادلة السابقة نجد أن:

$$\log \mu_A = n \log \left( \frac{1}{n} \right) + \log K + (n-1) \log (4\pi N)$$

مثال (٦ - ١)

تم الحصول على النتائج التجريبية التالية من جهاز لقياس الزوجة الأنبوبي قطره 0.267cm وطوله 0.91m و كان المائع المستخدم هو صلصة التفاح .Apple Sauce

|       |      |      |      |      |      |      |                                   |
|-------|------|------|------|------|------|------|-----------------------------------|
| 12.49 | 8.50 | 5.20 | 3.20 | 2.10 | 2.50 | 0.91 | $Q(m^3/s)$<br>$1 \times 10^{-4}$  |
| 2.70  | 2.41 | 2.13 | 1.99 | 2.56 | 1.45 | 1.30 | $\Delta P(pa)$<br>$1 \times 10^5$ |

احسب كل من معامل القوام K وقيمة الأنس n .

نرسم  $\log \frac{\Delta P}{2L}$  مع  $n \log Q$  ونحصل على أفضل خط مستقيم وميل الخط يساوي قيمة الأنس n.

|       |       |       |       |       |       |       |                            |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|----------------------------|
| 5.17  | 5.12  | 5.07  | 5.04  | 4.93  | 4.90  | 4.85  | $\log \frac{\Delta P}{2L}$ |
| -2.90 | -3.07 | -3.29 | -3.50 | -3.68 | -3.82 | -4.04 | $\log Q$                   |

ومن الرسم نجد أن الميل يساوي  $n=0.28$ . وبعد ذلك نعرض في المعادلة الأخيرة للحصول على معامل القوام K.

$$\log \frac{\Delta P}{2L} = \log K - n \log \pi - n \log \left( \frac{n}{1+3n} \right) + (3n+1) \log R + n \log Q$$

$$\begin{aligned} \log \frac{1.3 \times 10^5}{2 * 0.91} &= \log K - 0.28 \log 3.14 - 0.28 \log \left( \frac{0.28}{1+3 * 0.28} \right) + \\ &(3 * 0.28 + 1) \log \frac{0.267 \times 10^{-2}}{2} + 0.28 \log 0.91 \times 10^{-4} \end{aligned}$$

$$4.854 = \log K - 0.139 + 0.229 - (-5.289) + (-1.131)$$

$$\log K = 4.854 + 0.139 - 0.229 - 5.289 + 1.131 = 0.606$$

$$\log K = 0.606 \Rightarrow K = \text{shiftLog} 0.606 = 4.036 Pa.s^{0.28}$$

مثال (٦ - ٢)

تم الحصول على النتائج التجريبية التالية للزوجة الظاهرية لمركز المولاس عند درجة حرارة 274K مستخدمين ريميتير أحادي الأسطوانة المترکزة التي قطرها 0.195m وطولها 0.1143m وذلك عند سرعات دورانية مختلفة. احسب كل من قيمة معامل القوام K والأاء n .

| 14.2  | 14.6  | 15.4  | 15.5  | 16.0  | 16.6   | $\mu_A$ (pa.s) |
|-------|-------|-------|-------|-------|--------|----------------|
| 100.0 | 50.0  | 20.0  | 10.0  | 05.0  | 02.5   | N(r p m)       |
| 1.152 | 1.164 | 1.188 | 1.19  | 1.204 | 1.22   | $\log(4\pi N)$ |
| 1.321 | 1.02  | 0.622 | 0.321 | 0.02  | -0.281 | $\log \mu_A$   |

الحل:

$$\log \mu_A = n \log \left( \frac{1}{n} \right) + \log K + (n-1) \log (4\pi N)$$

برسم العلاقة بين  $\log(4\pi N)$  وبين  $\log \mu_A$  نجد أن ميل المنحنى يساوي 0.0417. ومن المعادلة السابقة نجد أن ميل الخط المستقيم يساوي 1-n وبالتالي يكون الأء n :

$$n - 1 = -0.0417 \Rightarrow n = 0.9583$$

وبالتعويض في المعادلة

$$\log \mu_A = n \log \left( \frac{1}{n} \right) + \log K + (n-1) \log (4\pi N)$$

$$1.02 = 0.9583 \log \left( \frac{1}{0.9583} \right) + \log K + (0.9583 - 1) * 1.164$$

$$1.02 = 0.0177 + \log K - 0.0485 \Rightarrow \log K = 1.02 + 0.0485 - 0.0177 = 1.051$$

$$K = \text{shiftLog} 1.051 = 11.24 \text{ Pa.s}^{0.9583}$$

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

### **قياس معدل التدفق الحجمي**

**الوحدة السابعة : قياس معدل التدفق الحجمي**

**الجدارة:** التعرف على بعض الطرق والأجهزة المستخدمة لقياس الزوجة.

**الأهداف:** معرفة كيفية استخدام الأجهزة المستخدمة لقياس الزوجة للماء وإجراء العمليات الحسابية المصاحبة لها كما يلزمها التفريق بين الزوجة الديناميكية المطلقة والزوجة الكايناماتيكية.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجدارة بنسبة ٩٥٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجدارة:** ٨ ساعات.

**الوسائل المساعدة:** لا يحتاج المتدرب إلى أية وسائل مساعدة باستثناء الآلة الحاسبة وورق رسم بياني لوغاريتمي.

**متطلبات الجدارة:** أن يقوم المتدرب بتطبيق قوانين الإشعاع الحراري لأمثلة حقيقية في منشأة التصنيع الغذائي ويستشعر الدور الكبير الذي يلعبه الإشعاع الحراري في رفع مستوى فقد الحراري من هذه الأجهزة والتي تلعب دوراً أساسياً في عمليات التصنيع الغذائي المختلفة.

**المقدمة:**

إن كمية المائع التي تتساب في وحدة الزمن من خلال مقطع معين تسمى بمعدل الانسياب أو معدل التدفق الحجمي وهو معدل الحجم من المائع والذي يدخل من خلال مقطع محدد ويعطى الرمز  $Q$  ووحدته هي  $m^3/s$  وهو يختلف عن معدل التدفق الكتلي حيث إن معدل التدفق الكتلي للمائع يرمز له بالرمز  $M^0$  ووحدته هي  $Kg/s$ . وهما يعطيان بالمعادلة التالية:

$$M^0 = \rho * Q$$

$$Q = V * A$$

$$M^0 = \rho * V * A$$

حيث أن:

$V$  هي السرعة للمائع.

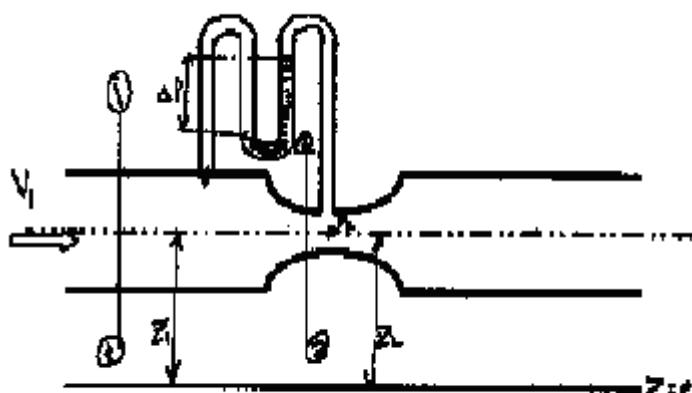
$A$  هي مساحة المقطع الذي يمر به المائع.

$\rho$  هي كثافة المائع.

## الدرس العملي الأول

### أنبوب الفنتشوري : Venturi Meter

وهو جهاز بسيط يستخدم لإيجاد التصريف الحجمي للماء عن طريق تحويل سمت الضغط إلى سمت سرعة وذلك بالإضافة من معادلة برنولي والاستمرارية وهو عبارة عن أنبوب متاخر في منتصفه ومزود بما نوميترا لإنجاز فرق الضغط بين نقطتين محددتين كما هو في الشكل المرفق. ويمكن اعتبار الاحتكاك مهملا في هذه الحالة.



الشكل(٧-١) أنبوب الفنتشوري موصول بمانوميتر.

وبتطبيق معادلة برنولي ومعادلة الاستمرارية بين النقطتين 1 و 2 نجد أن:

$$\frac{P_1}{\rho_1 g} + \frac{V_1^2}{2g} + z_1 = \frac{P_2}{\rho_2 g} + \frac{V_2^2}{2g} + z_2$$

$$\rho_1 A_1 V_1 = \rho_2 A_2 V_2$$

وحيث أنه تم اعتبار الماء غير قابل للانضغاط فإن معادلة الاستمرارية يمكن كتابتها كمالي:

$$A_1 V_1 = A_2 V_2$$

$$V_1 = \frac{A_2 V_2}{A_1}$$

وحيث أن الضغط بين النقطتين 1 و 2 يقاس باستخدام المانوميتر الزئبقي فإن الفرق في الضغط بين النقطتين 1 و 2 يساوي:

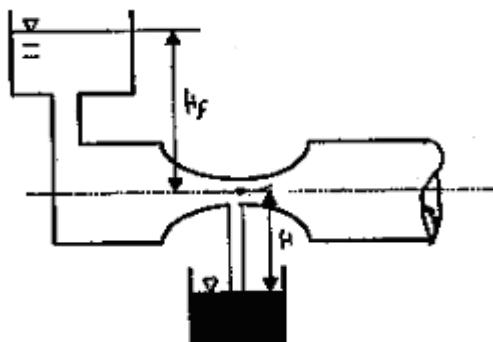
$$P_1 - P_2 = \Delta P = \gamma(h_1 - h_2) = \gamma \Delta h$$

وبالتعويض في معادلة برنولي وإعادة ترتيب المعادلة وبإدخال معامل للسريان  $C$  نجد أن:

$$V_2 = C \sqrt{\frac{2g\Delta h}{1 - \frac{A_2^2}{A_1^2}}}$$

ومعدل التدفق الحجمي يساوي:

$$Q_2 = CA_2 \sqrt{\frac{2g\Delta h}{1 - \frac{A_2^2}{A_1^2}}}$$



الشكل (٧) - (٢) أنبوب فنتشوري ميتر.

يعتبر الفنتشوري ميتر وسيلة دقيقة لقياس الانسياب في خطوط الأنابيب باستعمال وسيلة تسجيل مناسبة وبمكاملة معدل الانسياب لحساب الكمية الكلية للأنسياب إلا أن من عيوب جهاز الفنتشوري هو المقاومة الاحتاكية بين المائع والأنابيب. غالباً ما نختار قيم الأقطار بحيث تكون نسبتها  $1/2$  وكلما قلت هذه النسبة تزداد دقة جهاز الفنتشوري مع زيادة مرتفعة في فقد الاحتاك أو انخفاض في الضغط وبالتالي حدوث ظاهرة التكهف.

## (١) تمرين

إذا كان فرق الارتفاع في المانوميتر الزئبقي المتصل بالفنتشوري متر هو  $0.36\text{m}$  أوجد معدل التصريف الحجمي له إذا علمت أن الأقطار للفنتشوري عند النقطتين ١ و ٢ هي  $D_2=150\text{mm}$  و  $D_1=300\text{mm}$  وأنه لا يوجد فقد للطاقة بين النقطتين المذكورتين .

الحل:

نحسب المساحة قبل وبعد التخصر

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

$$A_1 = \frac{\pi}{4} * 0.3^2 = 0.0707\text{m}^2$$

$$A_2 = \frac{\pi}{4} * 0.15^2 = 0.0177\text{m}^2$$

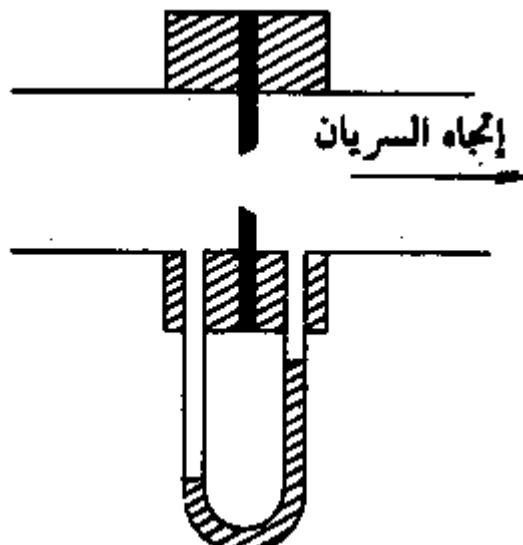
$$Q_2 = CA_2 \sqrt{\frac{2g\Delta h}{1 - \frac{A_2^2}{A_1^2}}}$$

$$Q_2 = 1 * 0.0177 \sqrt{\frac{2X9.81*0.36}{1 - \frac{(0.0177)^2}{(0.0707)^2}}} = 0.0485 \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

## الدرس العملي الثاني

### مقياس الفتحة : Orifice Meter

ويتكون من قرص مسطح ذي ثقب دائري موضوع بين شفتين من أنبوبة ويعمل على نفس مبدأ عمل الفنتشوري. فسرعة المائع تزداد كلما مر خلال القرص والضغط يقل وتيار المائع سيستمر في الانفراج بعد مروره من الفتحة والسرعة القصوى تكون على بعد مسافة باتجاه التيار. والمعادلات التي تستخدم لقياس الفتحة نفسها التي تطبق على الفنتشوري إلا أن فقد الاحتكاكى فيه أكبر بكثير منه في حالة جهاز الفنتشوري وبالتالي لا بد من إدخال عامل لتعويض ذلك فقد ويسمى بمعامل التصريف وقيمة معامل التصريف تعتمد على درجة دقة التصميم وعلى مكان الفتحة وعلى رقم رينولدز وكذلك على نسبة قطر الفتحة إلى قطر الأنابيب. وتقدر قيمته ب  $61.0$  عندما يكون رقم رينولدز أقل من  $3000$ . ويتم استخدام نفس المعادلات التي تستخدم في الفنتشوري إلا أنه يخلق اضطراباً للسريان أكبر بكثير من الذي يحدث في الفنتشوري وبالتالي فإن كل طاقة الحركة تفقد على شكل احتكاك. ويمكن تركيب مقياس الفتحة على خط الأنابيب بمشاكل أقل من تلك التي قد يتسبب بها مقياس الفنتشوري وبتكلفة أقل.



الشكل (٧-٣) مقياس فتحة.

#### تمرين (٢)

يسري ماء في مقياس فتحة بسرعة مقدارها  $0.3 \text{ m/s}$  فإذا كان قطر الأنابيب يساوي  $30\text{cm}$  وقطر الفتحة يساوي  $6\text{cm}$  أوجد مقدار فقد الضغط عبر الفتحة علمًا بأن معامل التصريف للفتحة يساوي  $0.82$ .

الحل:

من معادلة الاستمرارية نحسب السرعة عند الفتحة وهي:

$$A_1 V_1 = A_2 V_2$$

$$\left( \frac{\pi}{4} * 0.3^2 \right) * 0.5 = \left( \frac{\pi}{4} * 0.06^2 \right) * V_2 \Rightarrow V_2 = 7.5 \text{ m/s}$$

$$V_2 = C \sqrt{\frac{2g\Delta h}{1 - \frac{A_2^2}{A_1^2}}}$$

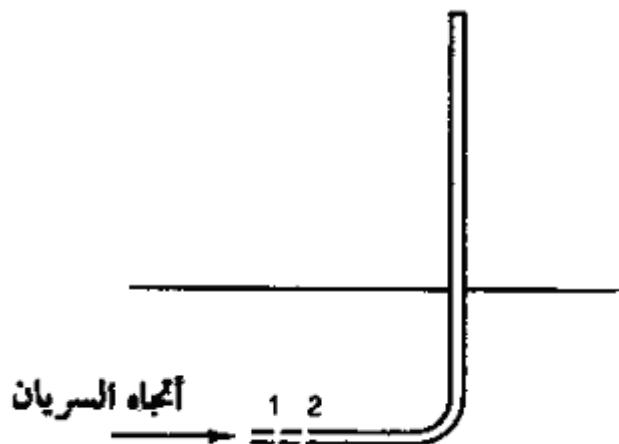
$$7.5 = 0.82 * \sqrt{\frac{2 * 9.81 * \Delta h}{1 - \frac{0.0028^2}{0.071^2}}} \Rightarrow \Delta h = 7.45 \text{ m}$$

$$\Delta P = \gamma \Delta h = 9810 * 7.45 = 73084.5 \text{ pa}$$

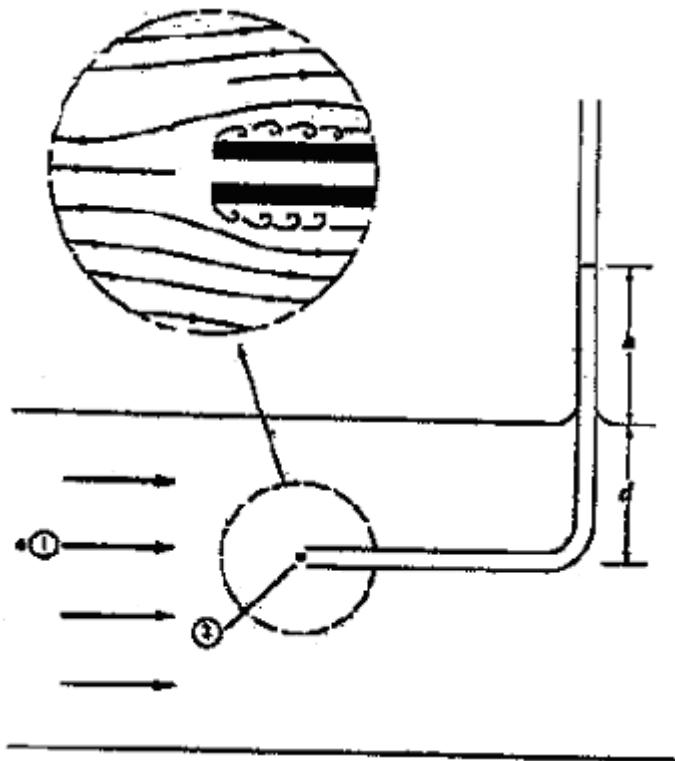
### الدرس العملي الثالث

**أنبوب بيتوت Pitot Tube:**

وهو عبارة عن مجس يستخدم لقياس الضغط (السرعة الموضعية) ولكن في المائع المتحركة. وهو مكون من Static Pressure Tap و Stagnation Pressure Tap كما في الشكل. حيث إنه أنبوبة ذات قطر وبها انحناء  $90^{\circ}$  قرب إحدى النهايات وضعت بحيث تواجه النهاية القصيرة اتجاه التيار وتعاكسه وموازية لمحور المسورة والنهاية الطويلة تمتد إلى الخارج خلال جدار الأنبوة وتكون النهاية الخارجية مغلقة. فالسرعة عند المقطع الأول من هذه الأنبوة هي السرعة التي تسود عند هذه النقطة من التيار الرئيس . ونلاحظ أنه لا يوجد سريان خلال الأنبوة الصغيرة فإن السرعة في المقطع الثاني تساوي صفرًا . ويمكنأخذ تأثير الاحتكاك بإدخال معامل على النتيجة النهائية.



الشكل (٧) - (٤) أنبوب بيتوت.



الشكل (٧-٥) أنبوب بيتو مبيناً منطقة انعدام السرعة.

وعند تطبيق معادلة برنولي بين النقطتين ١ و ٢ يكون:

$$\frac{P_1}{\rho_1 g} + \frac{V_1^2}{2g} + z_1 = \frac{P_2}{\rho_2 g} + \frac{V_2^2}{2g} + z_2$$

ولكن  $V_1$  تكون مساوية للصفر وكذلك:

$$\frac{P_1}{\rho_1 g} + Z_1 = h_1$$

$$\frac{P_2}{\rho_2 g} + Z_2 = h_2$$

فتصبح المعادلة كمالي:

$$V = C \sqrt{2g(h_1 - h_2)}$$

ويسمى الفرق في الضغط بضغط السرعة (الضغط الناتج من تحويل الطاقة الحركية للتيار إلى عمود ضغط). ونلاحظ أن الفرق بينه وبين المقياسين السابقين هو أنه يقيس السرعة عند نقطة في التيار في

حين أن مقياس الفنتشوري والفتحة تعطيان السرعة المتوسطة للتيار كله. ويمكن تحريك أنبوب بيتوت خلال القطر للحصول على منحنى السرعة. وللحصول على السرعة المتوسطة فإننا نكامل منحنى السرعة للحصول على معدل السريان الحجمي ونقسمه على مساحة المقطع.

$$Q = \int 2V\pi r dr$$

$$\bar{V} = \frac{Q}{\pi R^2}$$

$$\bar{V} = \int V \left( \frac{r}{R} \right)^2 dr$$

تمرين (٣)

يتحرك ماء خلال ماسورة قطرها 52.5mm من الصلب بمعدل 200litters/min ويراد تركيب مقياس فتحة لقياس معدل السريان وتم استخدام مانوميتر مع القياس قراءته القصوى 25Cm Hg ما هو قطر الفتحة اللازم لإعطاء هذا فقد في الضغط عند 200litters/min علماً بأن معامل الفتحة هو 0.61

الحل:

حسب المساحة المقطعيّة للماسورة قبل الفتحة

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

$$A = \frac{\pi}{4} * 0.0525^2 = 0.00216m^2$$

حسب السرعة قبل الفتحة وهي:

$$V_1 = \frac{Q_1}{A_1} = \frac{200 * \frac{1}{1000} * \frac{1}{60}}{0.00216} = 1.543 \frac{m}{s}$$

حسب السرعة عند الفتحة من خلال معادلة برنولي:

$$\frac{P_1}{\rho_1 g} + \frac{V_1^2}{2g} + z_1 = \frac{P_2}{\rho_2 g} + \frac{V_2^2}{2g} + z_2$$

وباعتبار أن الماسورة أفقية فـ  $z_1 = z_2$  ولذلك:

$$h_1 + \frac{V_1^2}{2g} = h_2 + \frac{V_2^2}{2g} \Rightarrow V_2 = \sqrt{2g(h_1 - h_2) + V_1^2}$$

$$V_2 = \sqrt{2 * 9.81(0.25) + (1.543)^2} = 1.622 \frac{m}{s}$$

نحسب قطر الفتحة من خلال المعادلة التالية:

$$V_2 = \frac{Q_2}{A_2} = \frac{Q_2}{\frac{\pi}{4} D_2^2} \Rightarrow D_2 = \sqrt{\frac{4Q}{\pi V_2}}$$

$$D_2 = \sqrt{\frac{4 * \frac{200}{1000 * 60}}{3.14 * 1.622}} = 0.0511m$$

### أجهزة قياس ذات المساحة المتغيرة : Variable-Area meters

تتضمن مقاييس التدفق السابقة مثل مقياس الفتحة و فنشوري التغير في معدل التدفق خلال مقطع مساحة يتولد فيه فرق ضغط يعد دالة لمعدل التدفق. وفي مقاييس المساحة المتغيرة يعاد المائع المتدفق بطريقة تصميم بحيث يختلف مقطع المساحة. فتتيح هذه الطريقة تغيراً في التدفق بينما تحافظ على فرق ضغط ثابت. وترتبط مساحة القطع في هذه المقاييس بمعدل التدفق بوساطة المعايرة المناسبة. والنوع الشائع من هذه المقاييس هو الجهاز الدوار الروتوميتر وفي هذا الجهاز، يوضح ارتفاع الثقل أو العوامة بالأنبوبة التدفق. وتتحرك العوامة أعلى وأسفل تحركاً رأسياً. ويكون أكبر قطر لأنبوبة إلى أعلى بالقمة. ويتدفق المائع إلى أعلى من أسفل ويترك العوامة. وبسبب ارتفاع كثافة العوامة، يتجمع المائع المار حتى يزداد الضغط ويزداد التأثير عليه فيتجاوز العوامة، وعندئذ، المائع يتدفق بين العوامة وجدار الأنبوة. عند زيادة عبور المائع، يتحقق الاتزان الحركي بين موضع العوامة وفرق الضغط عبر العوامة وقوى الطفو.

تكون مسطرة القياس موضحة على الجدار الخارجي لأنبوبة، حيث توضح القياس الرئيسي لموضع العوامة من نقطة البداية وبالتالي يمكن قياس تدفق المائع. وكلما ترتفع العوامة في الأنبوة تتواتر مساحة أكبر للمائع لكي يعبر من خلال الأنبوة، وهذا هو السبب في تسمية هذا القياس بمقاييس التدفق المتغير. وتصنف مواد الأنبوة من الزجاج أو من الليف أو من المعدن. ولقياس معدلات التدفق المنخفضة يمكن استعمال كرة عائمة، ولكن عند قياس معدلات مرتفعة التدفق فإن ذلك يتطلب دقة عالية ولزوجة ثابتة وبالتالي نستعمل عوامة انسانية. وتشمل المواد التي تصنع منها العوامة الزجاج الأسود أو الياقوت الأزرق المحمراً أو المعدن غير القابل للصدأ والمواد الفلزية (التجستان). ويختبر مقياس التدفق المناسب بناء على منحنيات اختيار العوامة و جداول السعة التي تمولها الشركة المصنعة. قد يغطي جهاز واحد مدى قياس التدفق جميعه باستخدام عوامات ذات كثافات مختلفة يصل مداها إلى مائتي

ضعف بخلاف مقياس الفتحة، لا يكون المقياس الدوار حساساً لتوزيع السرعة في منطقة التدفق. ولا يتطلب تركيب الجهاز الدوار مقطع أنبوبة مستقيمة للتدفق سواء في اتجاه مجرى التدفق أو عكس مجرى التدفق.

## **انتقال الحرارة والموائع - عملي**

---

### **المضخات**

---

## الوحدة الثامنة : المضخات

**الجذارة:** التعرف على بعض الطرق والأجهزة المستخدمة لقياس اللزوجة.

**الأهداف:** معرفة كيفية استخدام الأجهزة المستخدمة لقياس اللزوجة للمائع وإجراء العمليات الحسابية المصاحبة لها كما يلزمنا التفريق بين الزوجة الديناميكية المطلقة والزوجة الكايناماتيكية.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان الجذارة بنسبة ٩٥٪.

**الوقت المتوقع للتدريب على الجذارة:** ٤ ساعات.

**الوسائل المساعدة:** لا يحتاج المتدرب إلى أية وسائل مساعدة باستثناء الآلة الحاسبة وورق رسم بياني لوغاريتمي.

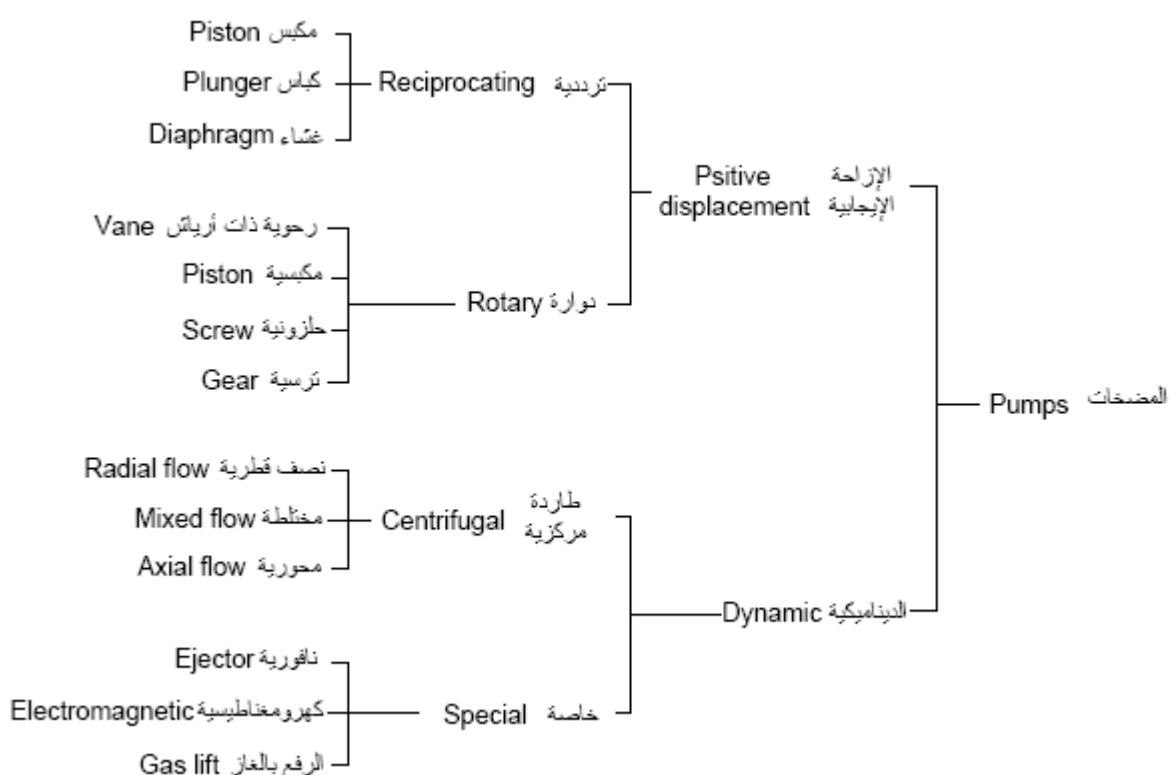
**متطلبات الجذارة:** أن يقوم المتدرب بتطبيق قوانين الإشعاع الحراري لأمثلة حقيقية في منشأة التصنيع الغذائي ويستشعر الدور الكبير الذي يلعبه الإشعاع الحراري في رفع مستوى فقد الحراري من هذه الأجهزة والتي تلعب دوراً أساسياً في عمليات التصنيع الغذائي المختلفة.

## الدرس الأول

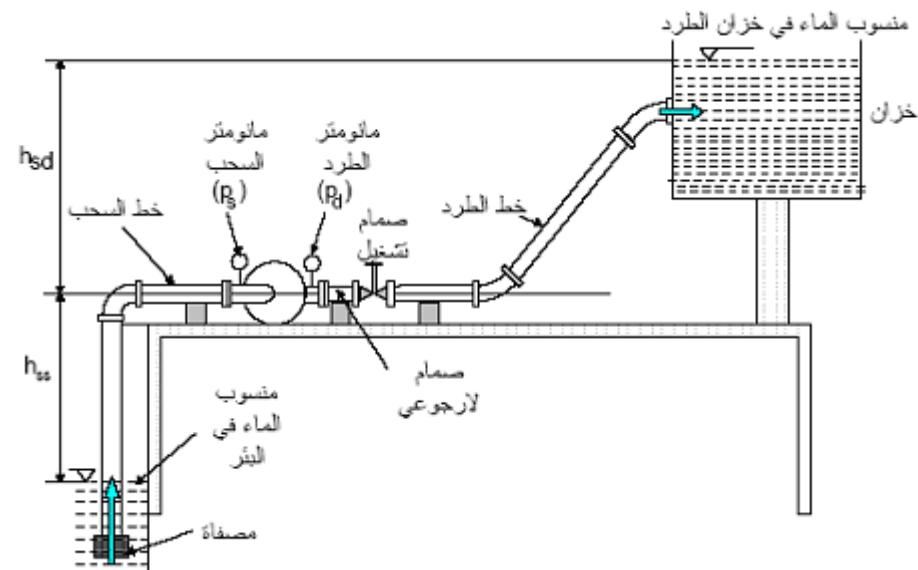
**أجزاء المضخة وأنواع المختلفة للمضخات:**

ويهدف هذا الشرح إلى:

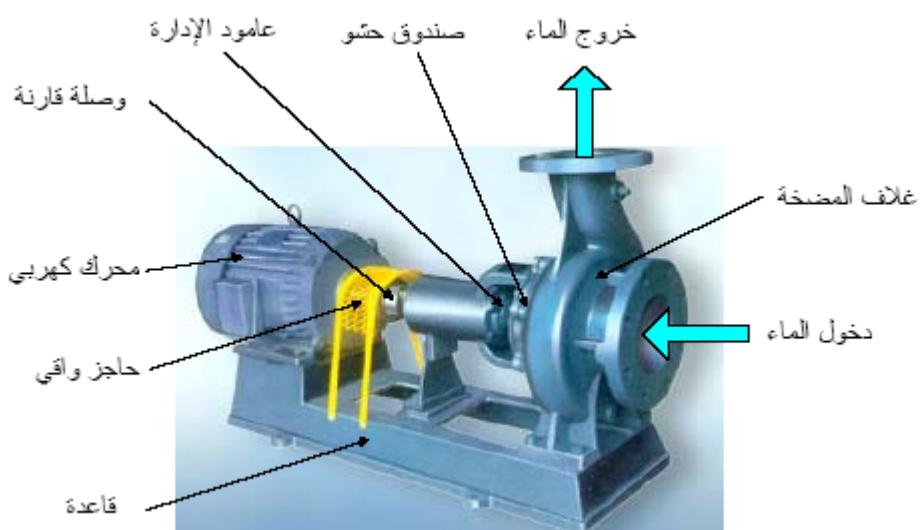
١. التعرف على الأجزاء الرئيسية التي تتكون منها المضخة.
٢. التعرف على أنواع المختلفة للمضخات.



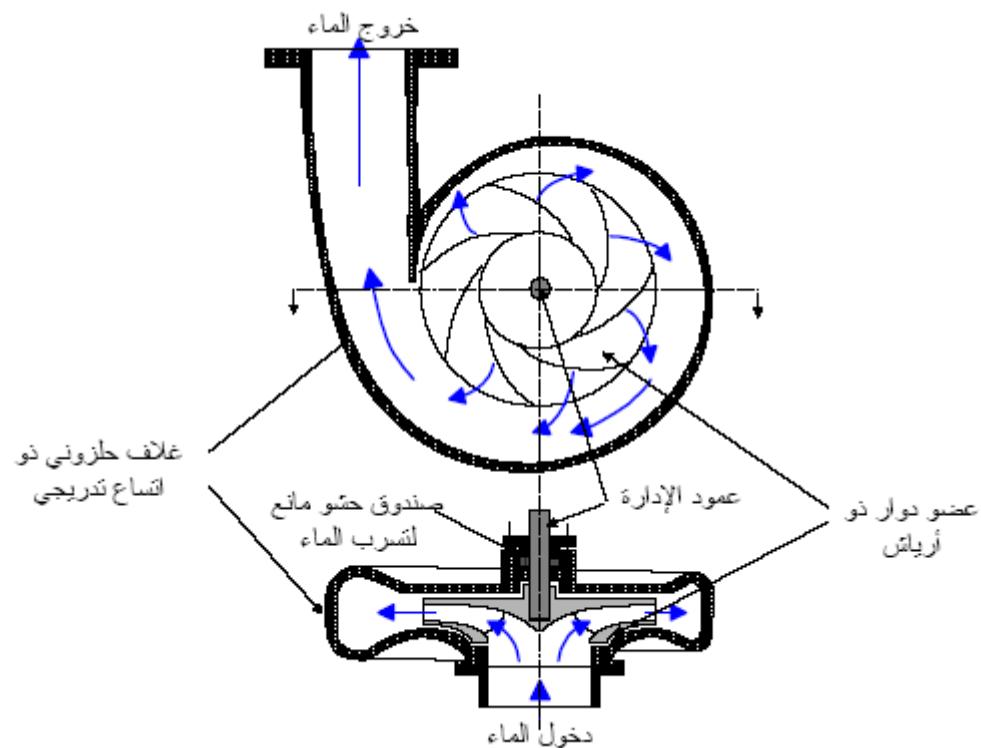
شكل(٨-١) تصنیف المضخات.



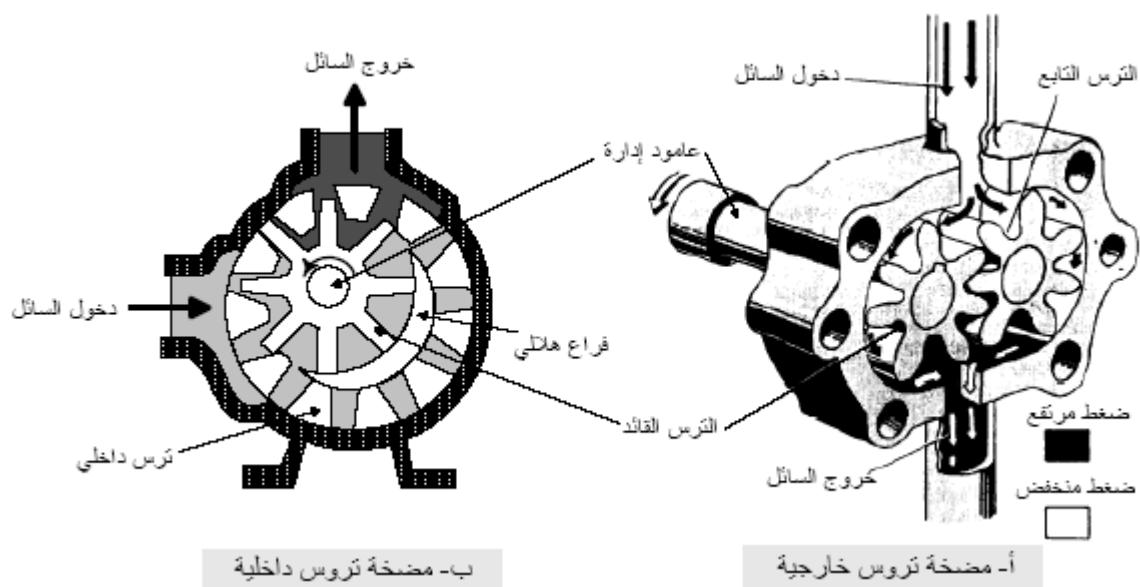
شكل(٨-٢)الأجزاء الرئيسية لمضخة الطرد المركزية.



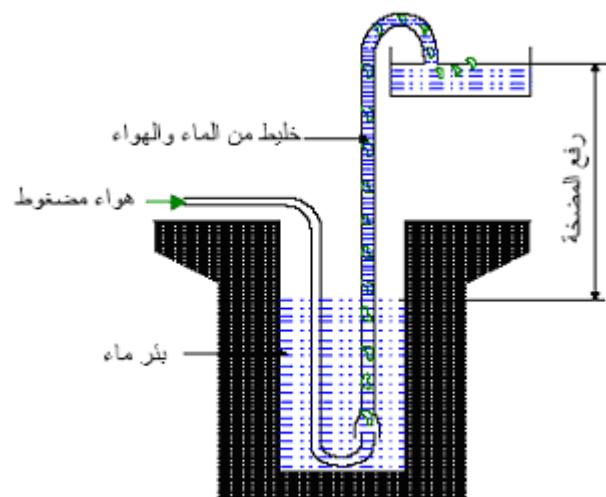
شكل(٨-٣) مضخة طرد مركزية مزودة بمحرك كهربائي.



شكل(٨-٤) مقطع من مضخة طرد مركبة.



الشكل(٨-٥) مضخة ترسية.

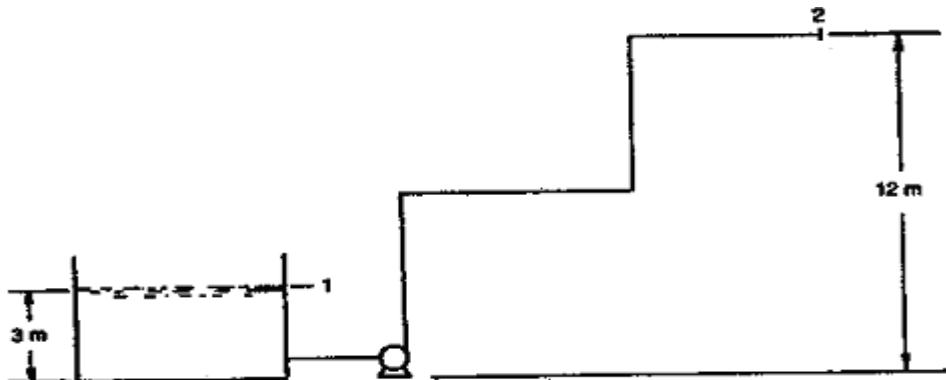


شكل(٨-٦) مضخة هواء.

## الدرس الثاني

## (تمرين ١)

في مصنع أغذية، محلول برايكس السكروز كثافته النسبية  $S.g = 1.081$  ولزوجته المطلقة  $1.9cp$  عند  $20^{\circ}C$  يضخ من خزان كبير مفتوح بمعدل  $60 \text{Litters/min}$  خلال أنبوب من الحديد المجلفن إلى مستوى أعلى (انظر الشكل). الأنبوة طولها  $30\text{m}$  وقطرها  $26.65\text{mm}$  وتحتوي على ثلاثة أكواع. إذا كان منسوب الماء في الخزان  $3\text{m}$  فوق سطح الأرض و منسوب الماء المطروح  $12\text{m}$  فوق سطح الأرض والضغط عند المخرج يساوي  $35\text{Kpa}$  احسب قدرة مضخة على اعتبار أن كفاءة المضخة هي  $50\%$  ومعامل الاحتكاك بين محلول والأنبوب  $0.0088$



الشكل (٨) - (٧) رسم توضيحي لتمرين رقم ١.

الحل:

$$\rho = s.g * \rho_w = 1.081 * 1000 = 1081 \text{kg/m}^3 \quad \text{كثافة محلول تساوي:}$$

$$\mu = \frac{1.9cp}{1000} = 0.0019 \text{pa.s} \quad \text{لزوجة محلول الديناميكية تساوي:}$$

$$A = \frac{\pi}{4} D^2 = \frac{\pi}{4} * 0.02665^2 = 0.000558 \text{m}^2 \quad \text{مساحة الأنبو:}$$

$$V = \frac{Q}{A} = \frac{\left( \frac{60}{1000 * 60} \right)}{0.000558} = 1.79 \text{m/s} \quad \text{السرعة تساوي:}$$

$$h_l = \frac{fL}{D} \left( \frac{v^2}{2g} \right)$$

الفوائد الاحتاكية نتيجة للأكواع تعديل بطول مكافئ وحسب ما هو في الجدول فإن الطول المكافئ لأكواع  $90^0$  هو  $32$  لـ كل كوع.

$$h_l = f \frac{(L + L_e)}{D} \left( \frac{v^2}{2g} \right) = 0.0088 * \frac{(30 + 3 * 32)}{0.02665} \left( \frac{1.79^2}{2 * 9.81} \right) = 6.794m$$

الفقد في الاحتاك نتيجة انتقال محلول من الخزان إلى الأنابيب (تضيق) وبمقارنة المساحتين بعد و قبل التضيق فإن النسبة صغيرة جداً ولذلك فإن قيمة  $K=0.5$  وبالتالي فإن الفقد الاحتاكي يساوي:

$$h_L = K \frac{V^2}{2g}$$

$$h_L = 0.5 * \frac{1.79^2}{2 * 9.81} = 0.08m$$

$$\sum h_L = 6.794 + 0.08 = 6.874m$$

$$\frac{P_1}{\rho_1 g} + \frac{V_1^2}{2g} + z_1 + h_p = \frac{P_2}{\rho_2 g} + \frac{V_2^2}{2g} + z_2 + h_T + h_l$$

$$0 + \frac{0^2}{2 * 9.81} + 3 + h_p = \frac{35 * 1000}{1081 * 9.81} + \frac{1.79^2}{2 * 9.81} + 12 + 0 + 6.874$$

$$0 + 0 + 3 + h_p = 3.3 + 0.176 + 12 + 0 + 6.874 \Rightarrow h_p = 19.35m$$

$$h_p = 19.35m$$

وبالتالي فإن قدرة المضخة تساوي:

$$P = \rho g Q h_p$$

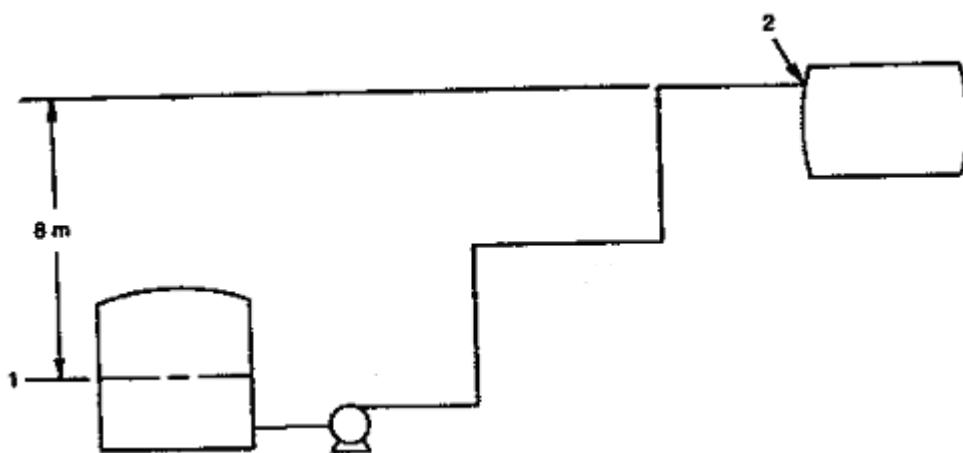
$$P_{theoretical} = 1081 * 9.81 * \frac{60}{1000 * 60} * 19.35 = 205.2w$$

ولأن كفاءة المضخة تساوي 50% فإن القدرة الفعلية للمضخة تساوي:

$$P_{actual} = \frac{205.2}{0.5} = 410.4w$$

تمرين(٢)

يراد ضخ 103Litters/min من الحليب خالي الدسم كثافته النسبية  $\rho_w = 1.2 \text{ S.g}$  ولزوجته  $\mu = 2.0 \text{ cp}$  ومركز من مبخر عند منسوب سطح الأرض إلى مجفف بالرذاذ Spray dryer في دور علوي. إذا كان المبخر يعمل على ضغط مطلق  $P = 4.74 \text{ Kpa}$  ويصرف الخط في خزان عند الضغط الجوي وبمنسوب  $8\text{m}$  فوق سطح الأرض. الخط مصنوع من أنابيب قطرها  $3.81\text{cm}$  وطولها  $40\text{m}$  وبها أربعة أكواع. احسب قدرة المضخة اللازمة



الشكل(-٨) رسم توضيحي للتمرين رقم ٢.

الحل:

$$\rho = s.g * \rho_w = 1.2 * 1000 = 1200 \text{ kg/m}^3 \quad \text{كثافة الحليب تساوي:}$$

$$\mu = \frac{2cp}{1000} = 0.002 \text{ pas} \quad \text{لزوجة محلول الديناميكية تساوي:}$$

$$A = \frac{\pi}{4} D^2 = \frac{\pi}{4} * 0.0381^2 = 0.00114 \text{ m}^2 \quad \text{مساحة الأنابيب:}$$

$$V = \frac{Q}{A} = \frac{\frac{103}{1000 * 60}}{0.00114} = 1.51 \text{ m/s} \quad \text{السرعة تساوي:}$$

$$h_l = \frac{fL}{D} \left( \frac{v^2}{2g} \right)$$

الفوائد الاحتاكية نتيجة للأكواع تعديل بطول مكافئ وحسب ما هو في الجدول فإن الطول المكافئ لأكواع  $90^\circ$  هو 32 لـ كل كوع.

$$h_l = f \frac{(L + L_e)}{D} \left( \frac{v^2}{2g} \right) = 0.0088 * \frac{(40 + 4 * 32)}{0.0381} \left( \frac{1.51^2}{2 * 9.81} \right) = 6.794m$$

الفقد في الاحتكاك نتيجة انتقال المحلول من الخزان إلى الأنابيب (تضييق) وبمقارنة المساحتين بعد و قبل التضييق فإن النسبة صغيرة جداً ولذلك فإن قيمة  $K=0.5$  وبالتالي فإن الفقد الاحتكاكي يساوي:

$$h_L = K \frac{V^2}{2g}$$

$$h_L = 0.5 * \frac{1.51^2}{2 * 9.81} = 0.08m$$

$$\sum h_L = 6.794 + 0.08 = 6.874m$$

$$\frac{P_1}{\rho_1 g} + \frac{V_1^2}{2g} + z_1 + h_p = \frac{P_2}{\rho_2 g} + \frac{V_2^2}{2g} + z_2 + h_T + h_l$$

$$\frac{0}{1200 * 9.81} + \frac{0^2}{2g} + 0 + h_p = \frac{4.74 * 1000}{1200 * 9.81} + \frac{1.51^2}{2 * 9.81} + 8 + 0 + 6.874$$

$$0 + 0 + 0 + h_p = 0.4 + 0.12 + 8 + 0 + 6.874$$

$$h_p = 15.394m$$

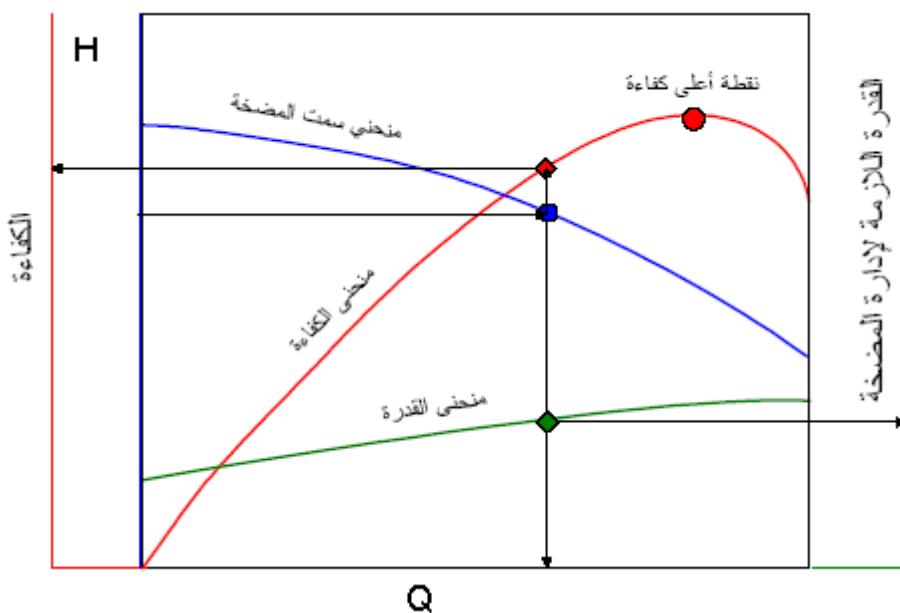
$$P = \rho g Q h_p$$

$$P_{theoretical} = 1200 * 9.81 * \frac{103}{1000 * 60} * 15.394 = 311.1w$$

$$P_{actual} = \frac{311.1}{0.55} = 565.6w$$

### الدرس الثالث

منحنى الأداء للمضخة



شكل(٨-٩) منحنى الأداء لمضخة.

**توصيل المضخات على التوالي والتوازي:** Parallel and Series Connection

حيث انه وفي حالة توصيل أكثر من مضخة على التوالي Parallel connection فإن الارتفاع الذي تضخ له المضخة سوف يتغير ويصبح عبارة عن حاصل جمع الارتفاع لـكل مضخة على حدة:

$$H_T = H_1 + H_2 + H_3 + \dots$$

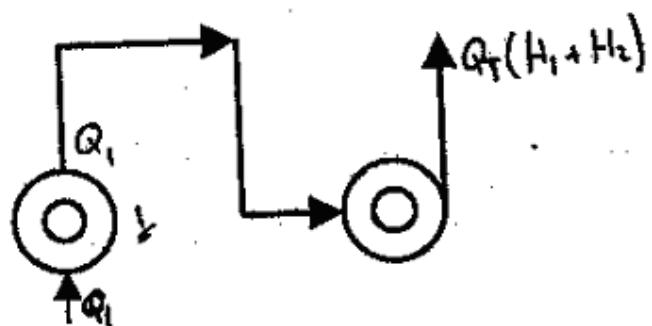
بينما تبقى كمية التصريف الحجمي (Q) ثابتة للجميع.

أما في حالة التوصيل على التوازي Series Connection فإن كمية التصريف الحجمي الكلية تساوي:

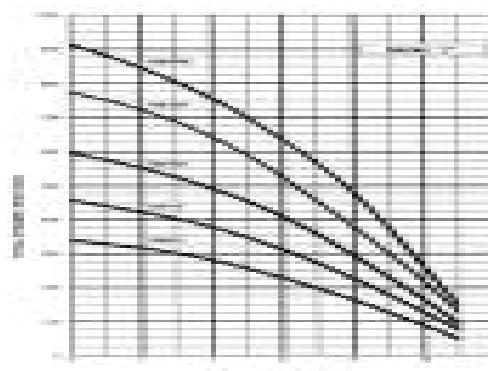
$$Q_T = Q_1 + Q_2 + Q_3 + \dots$$

سوف تكون عبارة عن حاصل جمع جميع القيم للمضخات منفردة بينما فإن قيمة الارتفاع  $H_T$  تبقى ثابتة.

الشكل(٨-٩) منحنيات الأداء للمضخة.



الشكل(٨-١٠) مضختان موصلتان على التوالي.



الشكل(٨-١١) منحنى الأداء لمضختين موصلتين على التوالي.



الشكل(٨-١٢) منحنى الأداء لمضختين موصلتين على التوازي.

**المراجع****المراجع العربية**

١. أساسيات انتقال الحرارة، ترجمة دبرهان محمود العلي، أحمد نجم الصبحة، بهجت مجید مصطفى.
٢. انتقال الحرارة القسم العملي الأول والثاني، دأحمد كاسر إبراهيم، ١٩٨٣ - ١٩٨٤.
٣. ميكانيك السوائل، م.جلال عبدالقادر العلو، ١٩٨٧.
٤. هندسة تصنيع الأغذية، ترجمة د. بكري حسين حسن، علي إبراهيم حوباني، ١٩٩٥.
٥. المدخل إلى هندسة الأغذية، ترجمة د.سليمان عبدالعزيز اليحيى، ١٩٩٦.

**المراجع الأجنبية**

1. Holman J.P.,1977 Heat Transfer , 8<sup>th</sup> edition,McGraw hill.
2. Thomas, Lindon C.1993. Heat transfer.
3. Shames ,Irving.H. Mechanics of Fluids.
4. Streeter, Vector.L.E. Wyle Benjamin Fluid Mechanics.
5. Bugler J. Fluid Mechanics for Technologists.

## المحتويات

|    |   |
|----|---|
|    | مقدمة   |
|    | تهييد   |
| ١  | <b>الوحدة الأولى : انتقال الحرارة بالتوصيل</b>  |
| ٨  | <b>الوحدة الثانية : انتقال الحرارة بالحمل</b>   |
| ١٦ | <b>الوحدة الثالثة : انتقال الحرارة بالإشعاع</b> |
| ١٩ | <b>الوحدة الرابعة : المبادلات الحرارية</b>      |
| ٣١ | <b>الوحدة الخامسة : المانوميترات</b>            |
| ٣٧ | <b>الوحدة السادسة : قياس الزوجة</b>             |
| ٤٣ | <b>الوحدة السابعة : قياس معدل التدفق الحجمي</b> |
| ٥٥ | <b>الوحدة الثامنة : المضخات</b>                 |
| ٦٦ | <b>المراجع</b>                                  |

