

التمرين الأول: 4 نقاط

نعتبر جريان يتميز بالكمون المركب الاتي:

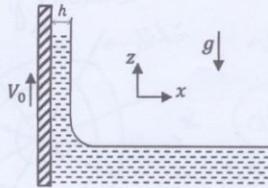
$$F(z) = A(\ln r + i\theta)$$

$$z = re^{i\theta}$$

- 1- أوجد دالتي الكمون (ϕ) و التيار (ψ) لهذا الجريان.
- 2- ماذا تمثل خطوط التيار و خطوط تساوي الكمون (برر اجابته).
- 3- أوجد مركبات السرعة لهذا الجريان.

التمرين الثاني: 8 نقاط

نعتبر شريحة زجاجية مغموسة جزئيا داخل سائل لزج و تسحب شاقوليا نحو الأعلى بسرعة ثابتة V_0 (لاحظ الشكل 1-1)، بسبب قوى اللزوجة سيتبع الشريحة خلال حركتها الصاعدة طبقة رقيقة من السائل سمكها h ، و من جهة أخرى فإن قوى الجاذبية تعمل على انزال هذه الطبقة من السائل نحو الأسفل. نفرض أن هذا الجريان رقتي، دائم، أحادي الاتجاه و أحادي البعد. و ليكن ρ و μ الكتلة الحجمية و معامل اللزوجة الديناميكية لهذا السائل على التوالي.



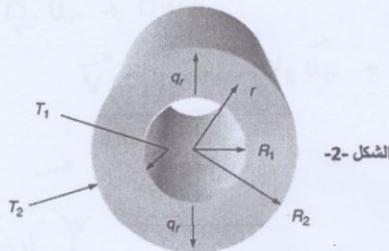
الشكل 1-1

- 1- باستعمال معادلة الاستمرارية أثبت أن مركبة السرعة w لا تتعلق بـ z .
- 2- عندما تكون حركة طبقة السائل متصاعدة كليا، أثبت أن: $-\rho g + \mu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = 0$
- 3- اكتب الشروط الحدية التي يخضع لها هذا الجريان.
- 4- أوجد عبارة توزيع السرعة لطبقة السائل.
- 5- أوجد عبارة التنفق الحجمي لهذا الجريان في وحدة عرض الشريحة الزجاجية.
- 6- أوجد عبارة السرعة المتوسطة.
- 7- أوجد عبارة اجهاد القص.

التمرين الثالث: 8 نقاط

نعتبر أسطوانة مجوفة نصف قطرها الداخلي و الخارجي هما على التوالي $R_1 = 9 \text{ cm}$ و $R_2 = 18 \text{ cm}$ ، درجة حرارة السطحين الداخلي و الخارجي هما $T_1 = 180^\circ \text{C}$ و $T_2 = 75^\circ \text{C}$ (الشكل 2-2). الناقلية الحرارية للأسطوانة هي $\lambda = 18 \text{ W/mK}$. نعتبر التوصيل الحراري الراكذ و المستقر و أحادي الاتجاه.

- 1- اكتب المعادلة العامة للتوصيل الحراري ثم بسطها.
- 2- انطلاقا من المعادلة العامة للتوصيل الحراري أوجد عبارة التيار الحراري العابر للأسطوانة في وحدة الطول ثم أحسبه.
- 3- نريد تحسين التبادل الحراري بين الأسطوانة و المائع المحيط بها. من أجل ذلك، نقوم بوضع زعانف متماثلة (شكلها حلقي) على السطح الخارجي للأسطوانة حيث نصف قطرها الخارجي هو $R_3 = 21 \text{ cm}$ و سمكها $b = 0.15 \text{ cm}$. نقبل أن جميع الزعانف لها نفس درجة الحرارة T_2 و أن التبادل الحراري بين الزعانف و المائع ينجز بنفس المعامل h . المطلوب هو حساب عدد الزعانف الواجب إضافتها في وحدة طول الأسطوانة من أجل مضاعفة التيار الحراري النافذ مرتين.



- التتميع النودي -

المترين الأول:

1- لدينا: $F(z) = A(\ln r + i\theta)$

$= (A \ln r) + i(A\theta)$

ومن جهة أخرى لدينا:

أول

$F(z) = \phi + i\psi$

حيث: ϕ تمثل دالة الكمون و ψ تمثل دالة التيار.

لأن بالمطابقة نجد:

أول

أول

$\psi = A\theta$

و $\phi = A \ln r$



2- خطوط التيار تحقق $\psi = cste$ ومنه: خطوط تساوي الكمون تحقق $\phi = cste$ ومنه:

أول $A\theta = cste \rightarrow \theta = cste (\forall r)$

ومنه فإن خطوط التيار تمثل مستقيمات قطرية.

أما خطوط تساوي الكمون تحقق $\phi = cste$ ومنه:

أول $A \ln r = cste \rightarrow r = cste (\forall \theta)$

ومنه فإن خطوط تساوي الكمون تمثل دوائر مركزها O ونصف قطرها r.

3- لدينا: $\vec{V} = \text{grad } \phi = \frac{\partial \phi}{\partial r} \vec{u}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \vec{u}_\theta$

$= \frac{\partial}{\partial r} (A \ln r) \vec{u}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} (A \ln r) \vec{u}_\theta$

$= \frac{A}{r} \vec{u}_r + 0 \cdot \vec{u}_\theta$

ومنه: $\vec{V} = V_r \vec{u}_r + V_\theta \vec{u}_\theta = \frac{A}{r} \vec{u}_r + 0 \vec{u}_\theta$

$\rightarrow \begin{cases} V_r = \frac{A}{r} \\ V_\theta = 0 \end{cases}$

أول

التربة المثالي

1- حسب معادلة الاستمرارية لدينا $\frac{d\rho}{dt} + \rho \operatorname{div} \vec{V} = 0$ 0.25

بما أن الجريان دائم وغير قابل للانضغاط إذن $\frac{d\rho}{dt} = 0$ 0.25

$$\rightarrow \operatorname{div} \vec{V} = 0$$

$$\rightarrow \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0$$

هنا المعطيات لدينا: $u = v = 0$ ومنه: 0.25

$$\frac{\partial w}{\partial z} = 0$$

ومنه فإن مركبة السرعة w لا تتغير بـ z .

2- حسب معادلة نافير-ستوكس لدينا

$$\rho \frac{d\vec{V}}{dt} = \rho \vec{g} - \operatorname{grad} P + \mu \Delta \vec{V} = 0$$

بالاستقامة في المحور z :

$$\rho \frac{dw}{dt} = -\rho g + \mu \Delta w \quad : \left(\frac{\partial P}{\partial z} = 0 \right)$$

$$\rightarrow \rho \left(\frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} \right) = -\rho g + \mu \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 w}{\partial z^2} \right)$$

$$\text{لدينا: الجريان دائم: } \frac{\partial w}{\partial t} = 0$$

$$\text{منه السؤال الأول: } \frac{\partial w}{\partial z} = 0$$

$$\text{الجريان متماثل وفق المحور } y: \frac{\partial w}{\partial y} = 0$$

$$\text{هنا المعطيات: } u = v = 0$$

ومنه:

$$\boxed{-\rho g + \mu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = 0}$$

$$\begin{cases} x=0 \rightarrow w=V_0 \\ x=h \rightarrow \mu \frac{\partial w}{\partial x} = 0 \end{cases} \quad \text{(أحد التقييد عند الحافة)}$$

(4) - عبارة توزيع السرعة :

$$-sg + \mu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = 0$$

$$\rightarrow \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = \frac{sg}{\mu}$$

$$\rightarrow \frac{\partial w}{\partial x} = \frac{sg}{\mu} x + C_1$$

$$\rightarrow w(x) = \frac{sg}{2\mu} x^2 + C_1 x + C_2$$

بإيجاد C_1 و C_2 باستخدام الشروط الحدية :

$$w(x=0) = V_0 \rightarrow C_2 = V_0$$

$$\mu \left(\frac{\partial w}{\partial x} \right)_{x=h} = 0 \rightarrow \mu \left[\frac{sg}{\mu} h + C_1 \right] = 0 \rightarrow C_1 = -\frac{sg h}{\mu}$$

$$w(x) = \frac{sg}{2\mu} x^2 - \frac{sg h}{\mu} x + V_0 = 0$$

$$\rightarrow w(x) = V_0 + \frac{sg}{\mu} \left(\frac{x^2}{2} - hx \right)$$

(5) - عبارة التدفق الحجمي :

$$Q_v = \int_0^h w(x) dx dy = \int_0^h w(x) dx$$

$$Q_v = \int_0^h \left[V_0 + \frac{sg}{\mu} \left(\frac{x^2}{2} - hx \right) \right] dx = \left[V_0 x + \frac{sg}{\mu} \left(\frac{x^3}{6} - h \frac{x^2}{2} \right) \right]_0^h$$

$$\rightarrow Q_v = V_0 h + \frac{sg}{\mu} \left(\frac{h^3}{6} - \frac{h^3}{2} \right) \rightarrow Q_v = V_0 h - \frac{sg h^3}{3\mu}$$

oil $V_{\text{moy}} = \frac{q_v}{S} \quad \text{car } q_v = V_{\text{moy}} S$

oil $V_{\text{moy}} = \frac{q_v}{h \cdot 1} \rightarrow V_{\text{moy}} = V_0 - \frac{\rho g h^2}{3\mu}$

oil (7) - عباره لاجل العنق :

oil $\tau = \mu \frac{dv}{dx} = \mu \left[\frac{\rho g}{\mu} (x-h) \right]$

oil $\tau = \rho g (x-h)$

oil $r = R_1 \rightarrow T = T_1$
 $r = R_2 \rightarrow T = T_2$

$T_1 = c_1 h R_1 + C_2$
 $T_2 = c_1 h R_2 + C_2$

oil $C_1 = \frac{T_1 - T_2}{h(R_1 - R_2)}$

oil $C_2 = T_1 - \frac{T_1 - T_2}{h(R_1 - R_2)} R_1$

oil $q_r = -\lambda A \frac{dT}{dr} = -\lambda (2\pi r L) \frac{c_1}{r}$

oil $\frac{q_r}{L} = -2\pi \lambda \left(\frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_2}{R_1}} \right)$

oil $q_r = -2\pi \lambda (1) \left(\frac{-10 - 20}{\ln \frac{2}{1}} \right)$

oil $\rho c \frac{dT}{dt} = \lambda \Delta T + \dot{q}$

التوصيل الحراري المستقر $\frac{dT}{dt} = 0$
 التوصيل الحراري الراد $\dot{q} = 0$

oil $\Delta T = 0$: ومنه نجد :

ع - لدينا : $\Delta T = 0 \rightarrow \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) = 0$

$\rightarrow r \frac{\partial T}{\partial r} = C_1$

$\rightarrow T(r) = C_1 \ln r + C_2$ oil

باستعمال الشروط الحدية :

oil $\begin{cases} r = R_1 \rightarrow T = T_1 \\ r = R_2 \rightarrow T = T_2 \end{cases}$

$\rightarrow \begin{cases} T_1 = C_1 \ln R_1 + C_2 \\ T_2 = C_1 \ln R_2 + C_2 \end{cases}$

oil $C_1 = \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}}$

oil $C_2 = T_1 - \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \ln R_1$

حسب علاقة فوري لدينا :

$q_r = -\lambda A \frac{dT}{dr} = -\lambda (2\pi r L) \frac{C_1}{r}$

oil $\rightarrow \frac{q_r}{L} = -2\pi \lambda \left(\frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \right)$ oil

$\frac{q_r}{L} = -2(3,14)(18) \left(\frac{180-75}{\ln \left(\frac{9}{18} \right)} \right) \rightarrow \frac{q_r}{L} = 17,13 \frac{kW}{m}$ oil

$$\phi' = h (N \cdot A_i + \bar{A}) (T_2 - T_{\infty})$$

حيث:

(مساحة سطح زعنفة واحدة): $A_i = 2\pi R_3 b + 2\pi (R_3^2 - R_2^2)$

(مساحة سطح الجذر مغطاة بالزعنفة): $\bar{A} = 2\pi R_2 (1 - N \cdot b)$

بوضع: $\phi' = 2\phi$ حيث:

(النسبة الحرارية المتبادلة بدون زعنفة): $\phi = h (2\pi R_2 \cdot 1) (T_2 - T_{\infty})$

ومن هنا يكون:

$$h \left\{ N [2\pi R_3 b + 2\pi (R_3^2 - R_2^2)] + 2\pi R_2 (1 - N \cdot b) \right\} (T_2 - T_{\infty}) = 2h (2\pi R_2 \cdot 1) (T_2 - T_{\infty})$$

$$\rightarrow N [2\pi R_3 b + 2\pi (R_3^2 - R_2^2)] + 2\pi R_2 (1 - N \cdot b) = 4\pi R_2$$

$$\rightarrow N [R_3 b + R_3^2 - R_2^2] + R_2 - (R_2 \cdot b) \cdot N = 2 R_2$$

$$\rightarrow N [R_3 b + R_3^2 - R_2^2 - R_2 b] = R_2$$

$$\rightarrow N = \frac{R_2}{(R_3 - R_2)(R_3 + R_2 + b)} \quad 1$$

تطبيق عددي:

$$N = \frac{0,18}{(0,21 - 0,18)(0,21 + 0,18 + 0,0015)}$$

$$\rightarrow N = 15,32$$

ومن هنا نجد الزعانف الواجب تصنيعها في وحدة طول الأسطوانة هو 15 زعنفة.