

มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

คณะวิศวกรรมศาสตร์

การสอบปลายภาค ประจำปีการศึกษาที่ 1

ปีการศึกษา 2558

วันที่ 7 ธันวาคม 2558

เวลา 9:00-12:00 น.

วิชา 215-342/216-342 กลศาสตร์ของไหล 2

ห้อง หัวหูน

=====

คำสั่ง

1. ข้อสอบมีทั้งหมด 5 ข้อ ให้ทำทุกข้อ
2. อนุญาตให้นำเอกสารเข้าห้องสอบ
3. อนุญาตให้นำเครื่องคิดเลขเข้าห้องสอบ
4. ให้เขียนชื่อ-สกุล รหัสนักศึกษา และ Section ลงในข้อสอบทุกหน้า
5. อนุญาตให้เขียนคำตอบด้านหลังกระดาษ และเขียนด้วยดินสอ

ทูลริตในการสอบ โทษขั้นต่ำปรับตกในรายวิชานั้นและพักการเรียนหนึ่งภาคการศึกษา

ข้อที่	คะแนนเต็ม	คะแนนที่ได้
1	60	
2	30	
3	30	
4	10	
5	20	
รวม	150	

อาจารย์ กิตตินันท์ มลิวรรณ

อาจารย์ ชยุต นันทคุสิต

(ผู้ออกข้อสอบ)

ข้อที่ 1. จงตอบคำถามต่อไปนี้ (ข้อละ 5 คะแนน)

1.1 จงอธิบายเกี่ยวกับเงื่อนไขของการไหลแบบ Creeping flow และ Inviscid flow พร้อมทั้งยกตัวอย่างของการไหลทั้งสองที่สามารถพบได้รอบๆตัว

1.2 จงเขียนอธิบายความหมายของแต่ละเทอมในสมการ Navier-Stokes และในกรณีที่เป็นกรไหลแบบ Creeping flow มีเทอมใดบ้างในสมการที่ไม่ต้องนำมาพิจารณา

$$\rho \left[\frac{\partial \vec{V}}{\partial t} + (\vec{V} \cdot \nabla) \vec{V} \right] = -\nabla P + \rho \vec{g} + \mu \nabla^2 \vec{V}$$

1.3 Boundary layer คืออะไร จงอธิบายความหมายของการไหลของ Boundary layer ในสภาวะ Favorable และ Adverse pressure gradients และยกตัวอย่างการไหลทั้ง 2 แบบ

1.4 ปรากฏการณ์ Separation ภายในชั้น Boundary layer ปรากฏการณ์นี้เกิดขึ้นได้อย่างไร เกิดที่ใดบ้าง (เขียนรูปประกอบคำอธิบาย)

1.5 ลูกกอล์ฟทำไมมีผิวที่ขรุขระไม่เรียบ จงอธิบายเหตุผลทางกลศาสตร์ของไหล

1.6 จงอธิบายเกี่ยวกับกลไก (สาเหตุ) การเกิด Drag ในกรณีวางแผ่นราบขนานกับการไหล และกรณีวางแผ่นราบตั้งฉากขวางการไหล

ชื่อ-สกุล _____ รหัส _____ Section _____

1.7 ปรากฏการณ์สำลัก (Choking) คืออะไร เกิดขึ้นที่ไหน เมื่อไร

1.8 Streamlined body แตกต่างจาก Bluff body อย่างไร

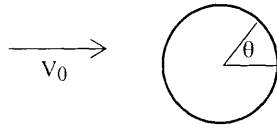
1.9 จงอธิบายเกี่ยวกับ D' Alembert's paradox

1.10 จงอธิบายถึงวิธีการเพิ่มแรงยกของ Airfoil

1.11 Total temperature คืออะไร กรณีการไหลแบบไอเซนโทรปิก จงแสดงให้เห็นว่าสัดส่วนของ Total temperature และ Static temperature สามารถเขียนได้ในรูปของ Mach number ดังนี้ $\frac{T_0}{T} = 1 + \left(\frac{k-1}{2}\right)Ma^2$

1.12 Stall คืออะไร เกิดขึ้นได้อย่างไร มีผลต่อแรงยกของปีกเครื่องบินหรือประสิทธิภาพของอุปกรณ์ประเภทปั๊มเทอร์ไบน์อย่างไร

ข้อที่ 2. การไหลผ่านทรงกระบอกใน 2 มิติ สามารถจำลองได้โดยใช้การไหลแบบโพเทนเชียลที่เป็นการรวมกันของการไหลแบบสม่ำเสมอและดัดเบิ้ล



- 1) จงแสดงให้เห็นว่ารัศมีของทรงกระบอกมีค่าเท่ากับ $\left(\frac{\chi}{V_0}\right)^{1/2}$ เมื่อ χ คือ กำลังของดัดเบิ้ล และ V_0 คือ ความเร็วของการไหลสม่ำเสมอ
- 2) จงแสดงให้เห็นว่า ความเร็วของของไหลบนผิวทรงกระบอกมีค่าเท่ากับ $-2V_0 \sin\theta$
- 3) สมมติให้ น้ำ ($\rho = 1000 \text{ kg/m}^3$) ความเร็ว 6 m/s ไหลผ่านทรงกระบอกรัศมี 1 m จงหาความดันบนผิวทรงกระบอกที่มุม $\theta = 90^\circ$

ข้อที่ 3. นายเจต้องการหาแรงต้านการไหลของผิวบนแผ่นเรียบขนาด 0.6 m^2 จึงทำการทดลองการไหลขนานกับแผ่นเรียบในอุโมงค์ลม ที่ความเร็วลม 10 m/s และวัดความเร็วของลมที่ปลายขอบของแผ่นเรียบได้ดังตาราง

y, mm	0	0.5	1.0	2.0	3.0	4.0	5.0	6.0
u, m/s	0	1.75	3.47	6.58	8.70	9.68	10.0	10.0

จากผลการทดลอง

- 1) จงเติมตัวเลขในตารางที่ขาดหายไป

y, mm	0	0.5	1.0	2.0	3.0	4.0	5.0	6.0
u, m/s	0	1.75	3.47	6.58	8.70	9.68	10.0	10.0
$u(U-u), \text{m}^2/\text{s}$	0						0	0

- 2) จากข้อ 1) จงหาค่าอินทิเกรต $I = \int_0^{6/1000} u(U-u)dy$ โดยใช้ Trapezoidal rule:

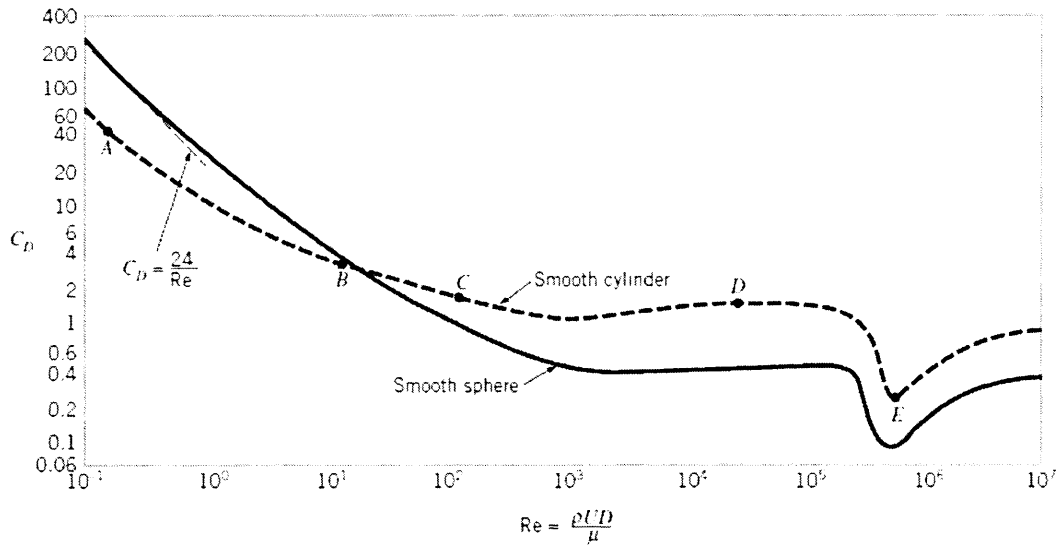
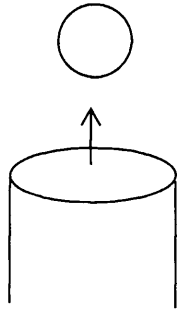
$$\begin{aligned}
 I &= \int_{y_0}^{y_1} f(y)dy + \int_{y_1}^{y_2} f(y)dy + \dots + \int_{y_{n-1}}^{y_n} f(y)dy \\
 &\approx (y_1 - y_0) \frac{f(y_0) + f(y_1)}{2} + (y_2 - y_1) \frac{f(y_1) + f(y_2)}{2} + \dots \\
 &\quad + (y_n - y_{n-1}) \frac{f(y_{n-1}) + f(y_n)}{2}
 \end{aligned}$$

- 3) จงหาแรงต้านการไหลของผิวบนแผ่นเรียบโดยใช้คำตอบในข้อ 2) ให้เป็นประโยชน์ กำหนดให้ $\rho_{\text{air}} = 1.2$

$$\mu_{\text{air}} = 1.8 \times 10^{-5} \text{ kg/m}\cdot\text{s}$$

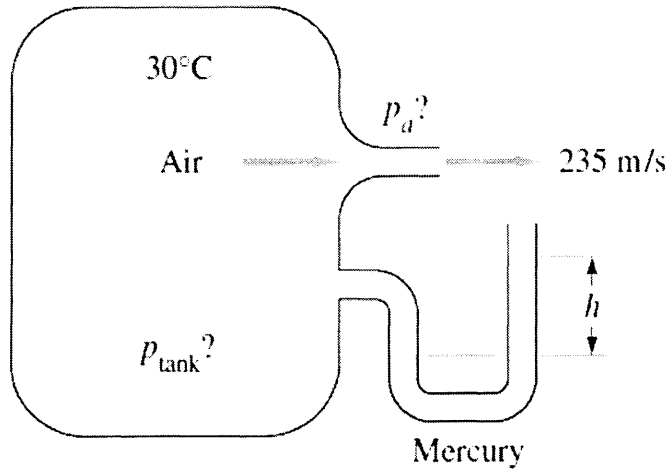
ข้อที่ 4. จงหาความเร็วของลม ที่ทำให้ลูกบอลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 3.8 cm หนัก 2.6 g ลอยอยู่บนอากาศ

กำหนดให้ $\rho_{\text{air}} = 1.225 \text{ kg/m}^3$, $\mu_{\text{air}} = 1.78 \times 10^{-5} \text{ kg/m}\cdot\text{s}$



ข้อที่ 5. จากรูป ถ้า $h = 30$ cm จงหา P_{tank} และ P_a

กำหนดให้ $\rho_{\text{Mercury}} = 13550 \text{ kg/m}^3$, $c_{p,\text{air}} = 1005 \text{ m}^2/(\text{s}^2 \cdot \text{K})$, $R_{\text{air}} = 287 \text{ m}^2/(\text{s}^2 \cdot \text{K})$, $k_{\text{air}} = 1.4$



สมการที่เกี่ยวข้อง

$$u = \frac{\partial \phi}{\partial x}, \quad \text{and} \quad v = \frac{\partial \phi}{\partial y} \quad u_r = \frac{\partial b}{\partial r} \quad u_\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial b}{\partial \theta} \quad u_z = \frac{\partial b}{\partial z}$$

$$\phi = \frac{m}{2\pi} \ln r, \quad \psi = \frac{m}{2\pi} \theta$$

$$\phi = Vx \quad \psi = Vy$$

$$\phi = \frac{\Gamma}{2\pi} \theta \quad \psi = -\frac{\Gamma}{2\pi} \ln r$$

$$\phi = \frac{\dot{V}/L}{2\pi} \ln r \quad \psi = \frac{\dot{V}/L}{2\pi} \theta$$

$$\psi = \frac{-a(\dot{V}/L) \sin \theta}{\pi} \frac{1}{r} = -K \frac{\sin \theta}{r}$$

$$\psi = K \frac{\cos \theta}{r}$$

$$x = r \cos \theta, \quad y = r \sin \theta$$

$$\frac{p_1}{\rho} + \frac{1}{2} (u_1^2 + v_1^2) = \frac{p_2}{\rho} + \frac{1}{2} (u_2^2 + v_2^2)$$

$$\frac{p_1}{\rho} + \frac{1}{2} (v_{r1}^2 + v_{\theta 1}^2) = \frac{p_2}{\rho} + \frac{1}{2} (v_{r2}^2 + v_{\theta 2}^2)$$

$$\delta^2 = \int_0^\infty \left(1 - \frac{u}{U}\right) dy \quad C_L = \frac{F_L}{\frac{1}{2} \rho U^2 A}$$

$$\Theta = \int_0^\infty \frac{u}{U} \left(1 - \frac{u}{U}\right) dy$$

$$\text{Ma} = \frac{V}{c}$$

$$c = \sqrt{kRT}$$

$$T_0 = T + \frac{V^2}{2c_p}$$

$$\frac{p_0}{P} = \left(\frac{T_0}{T}\right)^{\frac{k}{k-1}}$$

$$\frac{\rho_0}{\rho} = \left(\frac{T_0}{T}\right)^{\frac{1}{k-1}}$$

$$c_p = kR/(k-1)$$

$$C_D = \frac{F_D}{\frac{1}{2} \rho U^2 A}$$

Summary of expressions for laminar and turbulent boundary layers on a smooth flat plate aligned parallel to a uniform stream*

Property	(a)		(b)
	Laminar	Turbulent ⁽¹⁾	Turbulent ⁽²⁾
Boundary layer thickness	$\frac{\delta}{x} = \frac{4.91}{\sqrt{Re_x}}$	$\frac{\delta}{x} = \frac{0.16}{(Re_x)^{1/4}}$	$\frac{\delta}{x} = \frac{0.38}{(Re_x)^{1/5}}$
Displacement thickness	$\frac{\delta^*}{x} = \frac{1.72}{\sqrt{Re_x}}$	$\frac{\delta^*}{x} = \frac{0.020}{(Re_x)^{1/4}}$	$\frac{\delta^*}{x} = \frac{0.048}{(Re_x)^{1/5}}$
Momentum thickness	$\frac{\theta}{x} = \frac{0.664}{\sqrt{Re_x}}$	$\frac{\theta}{x} = \frac{0.016}{(Re_x)^{1/4}}$	$\frac{\theta}{x} = \frac{0.037}{(Re_x)^{1/5}}$
Local skin friction coefficient	$C_{f,x} = \frac{0.664}{\sqrt{Re_x}}$	$C_{f,x} = \frac{0.027}{(Re_x)^{1/4}}$	$C_{f,x} = \frac{0.059}{(Re_x)^{1/5}}$

* Laminar values are exact and are listed to three significant digits, but turbulent values are listed to only two significant digits due to the large uncertainty affiliated with all turbulent flow fields.

(1) Obtained from one-seventh power law.

(2) Obtained from one-seventh power law combined with empirical data for turbulent flow through smooth pipes.

