

הוצאה קונטרה ו משוואת הדיפרנציאלית של הים וכו...

משוואת הדיפרנציאלית:

$$\oint \rho \vec{v} \cdot d\vec{s}$$
 כמות המסה שיצאה מנפח V היא ρv היא:

$$-\frac{\partial}{\partial t} \int \rho dV$$
 הכניסה הנכנסת המסה היא הנפח היא:

$$\frac{\partial}{\partial t} \int \rho dV = - \oint \rho \vec{v} \cdot d\vec{s}$$
 ורק:

$$\int \left[\frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{v}) \right] dV = 0$$
 הצבת משוואת המסה:

היות והמשוואה תקפה עבור כל נפח שרירותי, היא תקפה בכל נקודה:

$$\boxed{\frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{v}) = 0}$$

משוואת הדיפרנציאלית \longleftrightarrow

משוואת התנועה = משוואת אולר Euler

$$-\oint p d\vec{s} + \int \vec{f}_{ext} dV$$
 הכוח הכולל על נפח:

p - הלחץ \vec{f}_{ext} הווי החיצוני (כגון כבידה) היא נפח.

$$= - \int \vec{\nabla} p dV + \int \vec{f}_{ext} dV$$
 הצבת משוואת המסה:

כלומר, כל המסתים נפח של הנוזל הוא כזה $-\vec{\nabla} p + \vec{f}_{ext}$

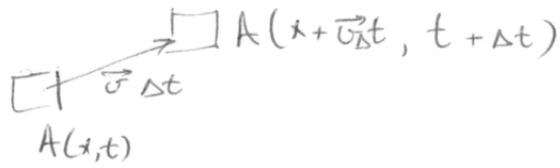
אם נקח את $f = mg$ וננסה להאזיין את המשוואה היא נראית, יתקיים:

$$\rho \frac{D\vec{v}}{Dt} = -\vec{\nabla} p + \vec{f}_{ext}$$

המשוואה $\frac{D}{Dt}$ היא הצורה המסובכת האנטי-הכוונה - כיצד משתנה המסתים

\vec{v} של האלמנט הסבבי הוא $\frac{D}{Dt} \neq \frac{\partial}{\partial t}$. היות והאלמנט \ll

למה שווה הנגזרת הטכניקלית של אורך \vec{A} (גודל "שטוח")



לקח Δt מסתמך, השני A הוא:

$$\Delta A = \left(\frac{\partial A}{\partial t}\right) \Delta t + \Delta x \frac{\partial A}{\partial x} + \Delta y \frac{\partial A}{\partial y} + \Delta z \frac{\partial A}{\partial z} =$$

$$= \left(\frac{\partial A}{\partial t}\right) \Delta t + (\vec{\Delta r} \cdot \vec{\nabla}) A$$

אם נחלק ב- Δt נקבל:

$$\frac{DA}{Dt} = \frac{\partial A}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \vec{\nabla}) A$$

נדבר על משוואת המומנטום (קרא לכן):

$$\rho \frac{D\vec{v}}{Dt} = -\vec{\nabla} p + \vec{f}_{ext} \rightarrow \boxed{\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} = -\frac{\vec{\nabla} p}{\rho} + \frac{\vec{f}_{ext}}{\rho}}$$

בהנחה מסה (למשל \vec{g}).

זוהי משוואת אונדור.

משוואת האנרגיה

משוואת האנרגיה מתקבלת מהתיק הראשון של התרמודינמיקה. (סתם כל אלמנט של יחיד מסה.

$$dU = Q - PdV$$

יתקיים עבור כיון:

$$\frac{dU}{dt} + P \frac{dV}{dt} = Q$$

או ליתר דיוק:

קצב זרימה של יחיד מסה ליתר דיוק.

$$U = \frac{\epsilon}{\rho} \quad V \equiv 1/\rho \leftarrow \begin{matrix} \text{הנפח} \\ \text{של יחיד מסה} \end{matrix}$$

אנרגיה ליתר דיוק.

אתה עובד (כמוצד) של אלגברה ושימוש במשוואת הזרימה והנפח ליתר דיוק (L&L Fluid Mechanics §6 (החיסור מתואר - §6 של L&L Fluid Mechanics))

:-

$$\frac{\partial}{\partial t} \left[\epsilon + \frac{1}{2} \rho v^2 \right] + \nabla \cdot \left[\vec{u} \left(\epsilon + \frac{1}{2} \rho v^2 \right) + p \vec{u} \right] = \rho q$$

$\frac{\partial}{\partial t} \left[\epsilon + \frac{1}{2} \rho v^2 \right]$ - צפיפות אנרגיה ומהירות
 $\nabla \cdot \left[\vec{u} \left(\epsilon + \frac{1}{2} \rho v^2 \right) + p \vec{u} \right]$ - שטף אנרגיה
 ρq - קצב הזרימה של חום ליתר דיוק

המערכת האנליטית סטטיסטית ניתן לעבוד בקואורדינטות עיגוליות.

1. המערכת "ליניארית" האנליטית תלויה רק ב-x (slab geometry) (עבודת אינטרנט m) כק-ע-

$$dm = \rho dx$$

משוואת הכבידה תהיה:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \rho + \rho (\nabla \cdot \vec{v}) = 0$$

→

$$\frac{D\rho}{Dt} + \rho (\nabla \cdot \vec{v}) = 0$$

אם נעבוד ב- $v \equiv \frac{1}{\rho} \frac{D\rho}{Dt}$ נקבל:

$$\frac{Dv}{Dt} = -\frac{1}{\rho^2} \frac{D\rho}{Dt} = \frac{1}{\rho} (\nabla \cdot \vec{v})$$

$$\boxed{\frac{Dv}{Dt} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial u}{\partial x} = \frac{\partial u}{\partial m}}$$

$$\boxed{\frac{Du}{Dt} = -\frac{\nabla p}{\rho} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} = -\frac{\partial p}{\partial m}}$$

$$\boxed{\frac{Dv}{Dt} + p \frac{Dv}{Dt} = Q}$$

כמו כן, יש לעבוד ביטוי עגול הכבידה:

$$x(m,t) = \int_0^m v(m',t) dm' + x(m=0,t)$$

$$dm = 4\pi r^2 \rho dr$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 \vec{A}_r)$$

$$\frac{Dv}{Dt} = \frac{1}{\rho} \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 v) = \frac{\partial}{\partial m} (4\pi r^2 \rho v)$$

$$\frac{Du}{Dt} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} = -4\pi r^2 \frac{\partial p}{\partial m}$$

$$\frac{Dv}{Dt} + p \frac{Dv}{Dt} = Q$$

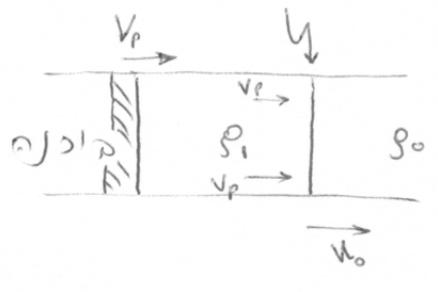
$$r(m,t) = \int_0^m \frac{v(m',t)}{4\pi r^2} dm' + r(m=0,t)$$

$$U = U(P, V)$$

כמתן להסת משוואת אינרסיה קלאסית נהדרה
 או, $P = P(\epsilon, V)$, בהינתן משוואת נדרה.

גזי הרים:

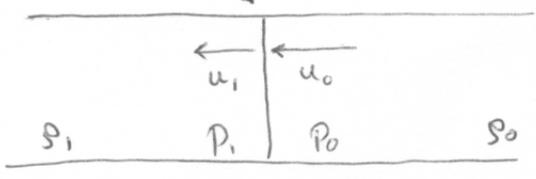
אי רציפות



האם ניתן לטעון כי יש אי רציפות?

כדי לפתור את הבעיה של גזי הרים, נצטרך להתייחס לרציפות.

גזי הרים במנוחה



אנו חוצים למצוא קשרים בין הגדלים לפני פני הרים (בצד ימין) לסגרים אחר.

ראשית - הילך ונניח במנוחה של הגדלים אינם משתנים מלווי הזמן, דהיינו,

$\frac{\partial}{\partial t}(\rho) + \nabla \cdot (\rho \vec{u}) = 0$

כמו כן, התקור בצד ימין ימשיך משתנה עם הזמן אלא שנוכח בסיועו - גזי - גז - נפתר על פני קטן ומביא לתוצאה של גזי הרים:

$$\int_V [\nabla \cdot \vec{\Phi} - \rho] dV = 0$$

האיבר מתאם

$$\int_V [\nabla \cdot \vec{\Phi}] dV = \oint_S \vec{\Phi} \cdot d\vec{s}$$

כמו כן:

על הצדדים הניצבים אל פני ההרים, התכונות של $\vec{\Phi} \cdot d\vec{s}$ מהצדדים המנוגדים מתבטלות, ולכן אין זה התקנה עבור הצדדים שמקבילים ל- $\vec{\Phi}$ הילך וישנם גזי הרים שצדדים או רציפות בתוך הפנים ל- $\vec{\Phi}$ ימין, קטן, קטן:

$$\vec{\Phi}_{\perp,1} - \vec{\Phi}_{\perp,0} = 0$$

הרכיב של $\vec{\Phi}$ הנשאר \perp אל פני ההרים

נדרש בעת ההשתלט במנוחה וההמשוואה הדיפרנציאלית של קטן את התנאים:

$$\rho_1 u_1 = \rho_0 u_0$$

$$P_1 + \rho_1 u_1^2 = P_0 + \rho_0 u_0^2$$

$$U_1 + \frac{P_1}{\rho_1} + \frac{1}{2} u_1^2 = U_0 + \frac{P_0}{\rho_0} + \frac{1}{2} u_0^2$$

בעזרת המשוואה הראשונה והשנייה, ניתן לכתוב:

$$u_1 = \frac{\rho_0}{\rho_1} u_0 \quad (1-1)$$

$$\rho_0 u_0^2 - \rho_1 u_1^2 = P_1 - P_0 \quad \hookrightarrow \quad \rho_0 u_0^2 - \frac{\rho_0^2}{\rho_1} u_0^2 = P_1 - P_0 \quad (2-1)$$

$$(\rho_1 u_0^2 - \rho_0 u_0^2) = \frac{\rho_1}{\rho_0} (P_1 - P_0) \quad \text{ולכן}$$

$$u_0^2 = \frac{\rho_1 (P_1 - P_0)}{\rho_0 (\rho_1 - \rho_0)} \quad \text{אז}$$

עבור P שהוא ממוצע בין ρ (תמיד...) נקבל:

$$c_1^2 > \frac{P_1 - P_0}{\rho_1 - \rho_0} > c_0^2 \quad ; \quad c = \frac{\rho}{\rho_0}$$

$$u_0^2 = \frac{\rho_1 (P_1 - P_0)}{\rho_0 (\rho_1 - \rho_0)} > \frac{(P_1 - P_0)}{(\rho_1 - \rho_0)} > c_0^2 \quad \text{ולכן}$$

אם נחליף את המינוסים ונזכור שהכנס $\rho_1 > \rho_0$ נקבל:

$$u_0^2 = \frac{\rho_0 (P_1 - P_0)}{\rho_1 (\rho_1 - \rho_0)} < \frac{(P_1 - P_0)}{(\rho_1 - \rho_0)} < c_1^2$$

המשמעות של התקבלה היא שבהלחץ תמיד קונץ המהירות סופר-סוניק יחסית לאטמספירה הוא נכנס (כלומר הייב אה'אר על קווי) ואילו המהירות של התחלק מהלחץ תמיד קונץ המהירות סופר-סוניק יחסית למהלחץ.

כדי שיהיה פתרון אנליטי למשוואה האנליטית הזו צריך שהתנאי יהיה U ו- E - P - V וכו'...

היתר זהו הפתרון המפורסם של משוואת אדינגטון, הנתון איננו יכול להכיל פתרון חלקי עם הסביבה ולכן הוא ידוע כ-אדיאבטי:

$$P = A \rho^\gamma$$

γ - הקבוע האדיאבטי. (כאשר $\gamma = 5/3$ עבור גז אידיאלי חד-אטומי)

$$dU = -P dV$$

בהנחה קבועה:

$$= -A V^{-\gamma} dV$$

$$U = -A \frac{1}{1-\gamma} V^{1-\gamma} = + \frac{V}{\gamma-1} A V^{-\gamma}$$

לפי:

$$\underline{\underline{E = \frac{U}{V} = + \frac{P}{\gamma-1}}}$$

לפיכך:

אם הינו מניחים שהתנאי של U ו- E הם U_1 ו- U_0 ו- P_1 ו- P_0 ו- V_1 ו- V_0 אז:

$$U_1 - U_0 = \frac{P_0}{\rho_0} - \frac{P_1}{\rho_1} - \frac{1}{2} u_1^2 + \frac{1}{2} u_0^2 = \frac{1}{2} (P_1 + P_0) (V_0 - V_1)$$

↑
הצבה של u_0, u_1

לפיכך נובע ש- $P_1 V_1 = P_0 V_0$ (לפי משוואת אדינגטון)

$$\frac{1}{\gamma-1} (P_1 V_1 - P_0 V_0) = \frac{1}{2} (P_1 + P_0) (V_0 + V_1)$$

אם נניח שהתנאי האדיאבטיים קבועים:

אז נובע מהמשוואות:

$$\frac{P_1}{P_0} = \frac{(\gamma+1)V_0 - (\gamma-1)V_1}{(\gamma+1)V_1 - (\gamma-1)V_0}$$

$$\frac{V_1}{V_0} = \frac{(\gamma-1)P_1 + (\gamma+1)P_0}{(\gamma+1)P_1 + (\gamma-1)P_0}$$

זהו:

$$\frac{V_1}{V_0} \rightarrow \frac{\gamma-1}{\gamma+1} = 4$$

↑
 $\gamma = 5/3$

התנאי $\frac{P_1}{P_0} \rightarrow \infty$ זהו תנאי של פתרון אנליטי.

לפיכך, הפתרון של משוואת אדינגטון הוא פתרון אנליטי.