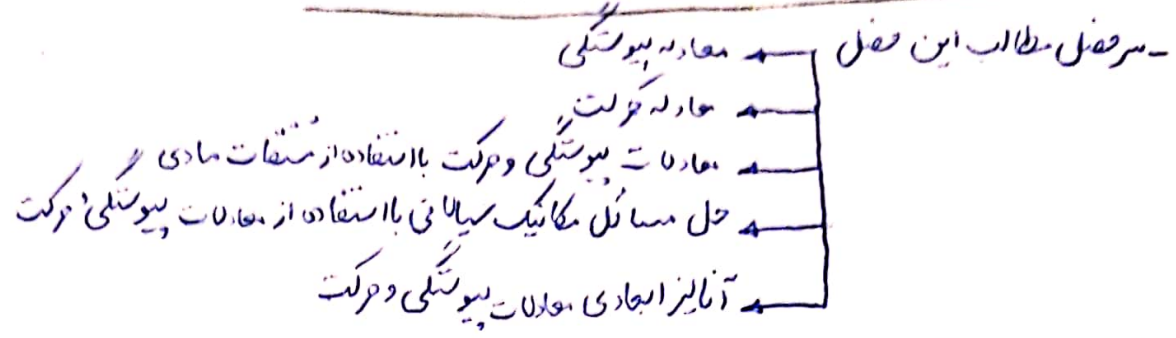


1



1 معادله پیوستگی

این معادله در واقع پاسیاری جرم را بیان می کند. برای بدست آوردن این معادله همان زیر را در نظر بگیرید:



قانون پاسیاری جرم برای این المان حجمی به صورت زیر بیان می شود:

$$\text{جرم خروجی} - \text{جرم ورودی} = \text{جرم تولیدی} - \text{جرم تخریبی}$$

$$\rho \cdot v \cdot e - \rho \cdot v \cdot e = \rho \cdot v \cdot e - \rho \cdot v \cdot e$$

1 2

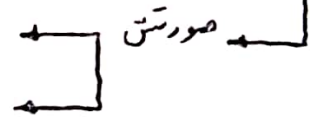
جرم موجود در المان حجمی  $\frac{\partial}{\partial t} [\int_V \rho \, dv]$  = تجمع جرم در  $v \cdot e$

برداریکه عمود بر سطح با جهت  $\hat{n}$   $\text{outward}$   $-\int_S (\rho \underline{v}) \cdot \hat{n} \, ds$  = جرم خروجی - جرم ورودی

$$\frac{\partial}{\partial t} [\int_V \rho \, dv] = -\int_S (\rho \underline{v}) \cdot \hat{n} \, ds$$

با استفاده از قضیه دیورژانس بنابراین:

قضیه دیورژانس:  $\int_V \nabla \cdot \underline{A} \, dv = \int_S \underline{A} \cdot \hat{n} \, ds$    
  $\int_V \nabla \cdot \underline{C} \, dv = \int_S \hat{n} \cdot \underline{C} \, ds$



$$\int_S (\rho \underline{v}) \cdot \hat{n} \, ds = \int_V \nabla \cdot (\rho \underline{v}) \, dv$$

با استفاده از قضیه دیورژانس:

$$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} [\int_V \rho \, dv] = -\int_V \nabla \cdot (\rho \underline{v}) \, dv \Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} [\int_V \rho \, dv] + \int_V \nabla \cdot (\rho \underline{v}) \, dv = 0$$

$$\Rightarrow \int_V \frac{\partial \rho}{\partial t} \, dv + \int_V \nabla \cdot (\rho \underline{v}) \, dv = 0$$

این معادله در همه جا برقرار است.

$$\Rightarrow \int_V \left[ \frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \underline{v}) \right] \, dv = 0$$

از معادله فوق در برداشت می شود که در تمامی نقاط:   
 1 در تمامی نقاط:  $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \underline{v}) = 0$    
 2 ممکنه توی نقاطی بزرگتر از صفر و بعضی جاها کوچکتر از صفر باشه که نتیجتاً

در همه جا صفری باشه

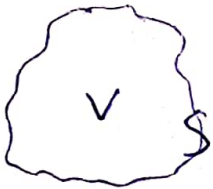
که برداشت دوم صحیح نیست چون آنکه ادی به سری نقطه ،  $\frac{\partial \rho}{\partial t} + (\nabla \cdot \rho \underline{v}) < 0$  ، انقباض به دنبال بودن حجم المان  
 انقباض سگدی ، آنکه ادی به سری نقطه در انقباض کنیم ، به تناقض می رسم . پس :

معادله دیفرانسیلی پیوستگی :  $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \underline{v}) = 0$  خود معادله :

داده داسی سیال تراکم ناپذیر (constant  $\rho$ ) :  $\frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \Rightarrow \nabla \cdot (\rho \underline{v}) = 0$

$\Rightarrow \rho (\nabla \cdot \underline{v}) = 0 \Rightarrow \nabla \cdot \underline{v} = 0$

**(2) معادله حرکت**



برای اینکه معادله حرکت به سیال رو بدست بیاریم ، موازنه مومنتوم در داسی به المان حجمی سه تنگی زیری نویسیم :

تا نوع یا بیستای مومنتوم داسی این المان حجمی سه تنگی :

نیردهای حجمی درده + مومنتوم دردی - مومنتوم دردی = مجموع مومنتوم در  
 به المان حجمی (3) از v.e. به v.e. (2) (1) v.e.

①  $\frac{\partial}{\partial t} \left[ \int_V \rho \underline{v} dv \right]$  مجموع مومنتوم در المان حجمی

②  $-\int_S \hat{n} \cdot \underline{\phi} ds$  بردار  $\hat{n}$  ی عمود به سطح با جهت outward (فردی - مومنتوم دردی)

③  $\int_V \rho \underline{g} dv$  نیردهای حجمی درده  
 $\int_S \hat{n} \cdot \underline{\phi} ds = \int_V \nabla \cdot \underline{\phi} dv$

با استفاده از قضیه دیورانس :

$\frac{\partial}{\partial t} \left[ \int_V \rho \underline{v} dv \right] = - \int_V \nabla \cdot \underline{\phi} dv + \int_V \rho \underline{g} dv$  بنابراین :

$\Rightarrow \int_V \left[ \frac{\partial (\rho \underline{v})}{\partial t} + (\nabla \cdot \underline{\phi}) - \rho \underline{g} \right] dv = 0$

المان حجمی سه تنگی  $\Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} (\rho \underline{v}) + (\nabla \cdot \underline{\phi}) - \rho \underline{g} = 0$

$\underline{\phi} = \underline{\tau} + p \underline{\delta} + \rho \underline{v} \underline{v}$

قبل از بستن که :

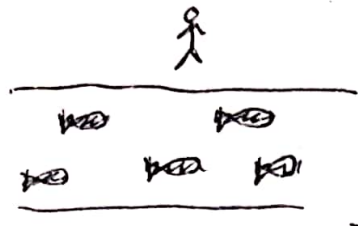
$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} (\rho \underline{v}) + (\nabla \cdot \underline{\tau}) + \nabla p + \nabla \cdot (\rho \underline{v} \underline{v}) - \rho \underline{g} = 0$

$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} (\rho \underline{v}) = -(\nabla \cdot \underline{\tau}) - \nabla p - \nabla \cdot (\rho \underline{v} \underline{v}) + \rho \underline{g}$

تجمع مومنتوم	نرخ افزایش مومنتوم توسط انتقال تکوینی	نرخ افزایش مومنتوم توسط انتقال تودایی	نیردی گرانش اعمال شونده بر سیال
--------------	---------------------------------------	---------------------------------------	---------------------------------

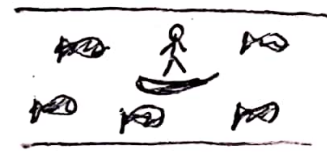
3) معادلات پیوستگی در حرکت بر حسب مستقات مادی

3-1 مقدمه ریاضی



فصل داریم مستقات مادی را باید مثال توضیح بدیم. برای این منظور در نظر بگیرید که در کنار رودخانه ای ایستاده اید و تغییرات غلظت ماهی ها را اندازه گیری کنید. غلظت ماهی ها

$\frac{\partial C}{\partial t}$  : the partial time derivative of C with respect to t, @ constant x, y, and z.



حال فرض کنید که بر روی یک قایق نشسته اید و تغییرات غلظت ماهی ها را اندازه گیری می کنید.

$$\frac{dC}{dt} = \left(\frac{\partial C}{\partial t}\right)_{x,y,z} + \frac{dx}{dt} \left(\frac{\partial C}{\partial x}\right)_{y,z,t} + \frac{dy}{dt} \left(\frac{\partial C}{\partial y}\right)_{x,z,t} + \frac{dz}{dt} \left(\frac{\partial C}{\partial z}\right)_{x,y,t}$$

The total time derivative

اجزای مرتبط قایق

حال فرض کنید که شما (Observer) با سرعت جریان حرکت می کنید. در این صورت، نتیجه ای اندازه گیری شما خواهد بود:

$$\frac{Dc}{Dt} = \frac{\partial C}{\partial t} + v_x \frac{\partial C}{\partial x} + v_y \frac{\partial C}{\partial y} + v_z \frac{\partial C}{\partial z} = \frac{\partial C}{\partial t} + \underline{v} \cdot \underline{\nabla} C$$

the material (substantial) derivative:  $\frac{D}{Dt} = \frac{\partial}{\partial t} + \underline{v} \cdot \underline{\nabla}$  که برابر اتور

3-2 معادله پیوستگی

$$\begin{aligned} \frac{\partial \rho}{\partial t} &= -\underline{\nabla} \cdot (\rho \underline{v}) \\ \underline{\nabla} \cdot (\rho \underline{v}) &= \rho \underline{\nabla} \cdot \underline{v} + \underline{v} \cdot \underline{\nabla} \rho \\ \Rightarrow \frac{\partial \rho}{\partial t} + \underline{v} \cdot \underline{\nabla} \rho &= -\rho \underline{\nabla} \cdot \underline{v} \\ \Rightarrow \frac{D\rho}{Dt} &= -\rho \underline{\nabla} \cdot \underline{v} \end{aligned}$$

3-3 معادله حرکت

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} (\rho \underline{v}) &= -\underline{\nabla} \cdot (\rho \underline{v} \underline{v}) - \underline{\nabla} \rho - \underline{\nabla} \cdot \underline{\tau} + \rho \underline{g} \\ \underline{\nabla} \cdot (\rho \underline{v} \underline{v}) &= \left( \underline{\delta}_i \frac{\partial}{\partial x_i} \right) \cdot (\rho v_j v_k \underline{\delta}_j \underline{\delta}_k) = \underline{\delta}_{ij} \underline{\delta}_k \frac{\partial}{\partial x_i} (\rho v_j v_k) = \underline{\delta}_k \frac{\partial}{\partial x_i} (\rho v_i v_k) \\ &= \underline{\delta}_k \left[ v_k \frac{\partial}{\partial x_i} (\rho v_i) + \rho v_i \frac{\partial}{\partial x_i} (v_k) \right] = \underline{\delta}_k \left[ v_k \underline{\nabla} \cdot (\rho \underline{v}) + \rho v_i \underline{\nabla} v_k \right] \\ &= \underline{v} \cdot \underline{\nabla} (\rho \underline{v}) + \rho \underline{v} \cdot \underline{\nabla} \underline{v} \quad \text{continuity} \quad = \underline{v} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho \underline{v} \underline{\nabla} \underline{v} \end{aligned}$$

- جایگزینی در خود معادله

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho \underline{v}) = \underline{v} \frac{\partial \rho}{\partial t} - \rho \underline{v} \cdot \nabla \underline{v} - \nabla p - \nabla \cdot \underline{\underline{\tau}} + \rho \underline{g}$$

$$\Rightarrow \rho \frac{\partial \underline{v}}{\partial t} + \underline{v} \frac{\partial \rho}{\partial t} = \underline{v} \frac{\partial \rho}{\partial t} - \rho \underline{v} \cdot \nabla \underline{v} - \nabla p - \nabla \cdot \underline{\underline{\tau}} + \rho \underline{g}$$

$$\Rightarrow \rho \frac{\partial \underline{v}}{\partial t} + \rho \underline{v} \cdot \nabla \underline{v} = -\nabla p - \nabla \cdot \underline{\underline{\tau}} + \rho \underline{g}$$

$$\Rightarrow \rho \frac{D \underline{v}}{D t} = -\nabla p - \nabla \cdot \underline{\underline{\tau}} + \rho \underline{g}$$

حالتی برداریم به حالت خاص معادله حرکت

$$\mu \text{ در ثابت} \quad \boxed{3-3-1}$$

$$\underline{\underline{\tau}} = -\mu [\nabla \underline{v} + (\nabla \underline{v})^T]$$

$$\begin{aligned} \nabla \cdot \underline{\underline{\tau}} &= -\mu \nabla \cdot [\nabla \underline{v} + (\nabla \underline{v})^T] = -\mu (\delta_i \frac{\partial}{\partial x_i}) \cdot \left[ \delta_j \delta_k \frac{\partial v_k}{\partial x_j} + \delta_j \delta_k \frac{\partial v_j}{\partial x_k} \right] \\ &= -\mu \delta_{ij} \delta_k \left[ \frac{\partial}{\partial x_i} \frac{\partial v_k}{\partial x_j} + \frac{\partial}{\partial x_i} \frac{\partial v_j}{\partial x_k} \right] = -\mu \delta_k \left[ \frac{\partial}{\partial x_i} \frac{\partial v_k}{\partial x_i} + \frac{\partial}{\partial x_i} \frac{\partial v_i}{\partial x_k} \right] \\ &= -\mu \delta_k \left( \frac{\partial^2 v_k}{\partial x_i^2} + \frac{\partial}{\partial x_k} \frac{\partial v_i}{\partial x_i} \right) = -\mu (\nabla^2 \underline{v} + \nabla (\nabla \cdot \underline{v})) \end{aligned}$$

$$\rho = \text{const}$$

$$\downarrow -\mu \nabla^2 \underline{v}$$

$$\nabla \cdot \underline{v} = 0$$

جاننداری در معادله حرکت

$$\Rightarrow \rho \frac{D \underline{v}}{D t} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \underline{v} + \rho \underline{g} \quad (\text{Navier-Stokes eq.})$$

$$\text{NS با ترم های بصر} \quad \boxed{3-3-2}$$

$$\rho \frac{D \underline{v}}{D t} = 0 \Rightarrow 0 = -\nabla p + \mu \nabla^2 \underline{v} + \rho \underline{g} \quad (\text{The Stokes flow eq. or The creeping } \nu \nu.)$$

$$\text{مرف نظرات نبردهای دیسکوز} \quad \boxed{3-3-3}$$

$$\nabla \cdot \underline{\underline{\tau}} = 0 \Rightarrow \rho \frac{D \underline{v}}{D t} = -\nabla p + \rho \underline{g} \quad (\text{The Euler eq.})$$

که برای سیالات غیر ویسکوز یا باد ویسکوزیته خیلی کم کاربرد دارد

3

4) حل مسائل با استفاده از معادلات بیوتگیلی حرکت

$$\rho \frac{D\underline{v}}{Dt} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \underline{v} + \rho \underline{g}$$

$$\rho \frac{D\underline{v}}{Dt} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \underline{v}$$

Navier - Stokes معادله حرکت

modified pressure  $\rightarrow \underline{p} = p - \rho \underline{g} \cdot \underline{x}$

$$\nabla p = \nabla p - \rho \underline{g}$$

$$\nabla (\rho \underline{g} \cdot \underline{x}) = (\underline{\delta}_i \frac{\partial}{\partial x_i}) [\rho (g_j \underline{\delta}_j) \cdot (x_k \underline{\delta}_k)]$$

$$= (\underline{\delta}_i \frac{\partial}{\partial x_i}) [\rho g_j x_k \delta_{jk}]$$

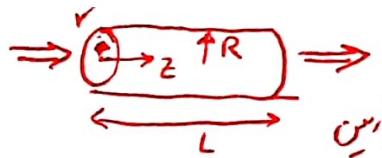
$$= (\underline{\delta}_i \frac{\partial}{\partial x_i}) (\rho g_j x_j) = \rho g_j \underline{\delta}_i \frac{\partial x_j}{\partial x_i}$$

$$= \rho g_j \underline{\delta}_i \delta_{ij} = \rho g_i \underline{\delta}_j = \rho \underline{g}$$

$$\nabla p = \nabla (p - \rho \underline{g} \cdot \underline{x}) = \nabla p - \nabla (\rho \underline{g} \cdot \underline{x})$$

$$= \nabla p - \rho \underline{g}$$

اثبات  
باید اثبات کنیم که  
بنابراین



مثال 1 -  $\rightarrow$  در سیال نیوتنی از لوله ای منتهی شکل جلوی عبور می کند  
 $\rightarrow$  از اثرات ابتدایی و انتهایی صرف نظر کنید و توزیع سرعت داخل لوله رو بدست بیارین

$$\underline{v} = v_r \underline{\delta}_r + v_\theta \underline{\delta}_\theta + v_z \underline{\delta}_z$$

حل مثال 1 -  $\rightarrow$  با توجه به هندسه مسئله، محتملات استوانه ای رو انتخاب می کنیم. توسط:

r-component:  $\rho (\frac{\partial v_r}{\partial t} + v_r \frac{\partial v_r}{\partial r} + \frac{v_\theta}{r} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta} + v_z \frac{\partial v_z}{\partial z} - \frac{v_\theta^2}{r}) = -\frac{\partial p}{\partial r} +$

$$\mu [\frac{\partial}{\partial r} (\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r v_r)) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 v_r}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 v_r}{\partial z^2} - \frac{2}{r^2} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta}] + \rho g_r$$

$\theta$ -component:  $\rho (\frac{\partial v_\theta}{\partial t} + v_r \frac{\partial v_\theta}{\partial r} + \frac{v_\theta}{r} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta} + v_z \frac{\partial v_\theta}{\partial z} + \frac{v_r v_\theta}{r}) = -\frac{1}{r} \frac{\partial p}{\partial \theta} +$

$$\mu [\frac{\partial}{\partial r} (\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r v_\theta)) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 v_\theta}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 v_\theta}{\partial z^2} + \frac{2}{r^2} \frac{\partial v_r}{\partial \theta}] + \rho g_\theta$$

z-component:  $\rho (\frac{\partial v_z}{\partial t} + v_r \frac{\partial v_z}{\partial r} + \frac{v_\theta}{r} \frac{\partial v_z}{\partial \theta} + v_z \frac{\partial v_z}{\partial z}) = -\frac{\partial p}{\partial z} +$

$$\mu [\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r \frac{\partial v_z}{\partial r}) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 v_z}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 v_z}{\partial z^2}] + \rho g_z$$

$$v_r = 0$$

$$v_\theta = 0$$

$$v_z = v_z(r)$$

$\rightarrow$  با توجه به توجه یافته بودن جریان

$$\begin{cases} \rho g_r - \frac{\partial P}{\partial r} = 0 \\ \rho g_\theta - \frac{1}{r} \frac{\partial P}{\partial \theta} = 0 \\ 0 = -\frac{\partial P}{\partial z} + \mu \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial v_z}{\partial r} \right) + \rho g_z \end{cases}$$

با جایگزینی در معادله حرکت

$$\begin{aligned} \Rightarrow \begin{cases} -\frac{\partial P}{\partial r} = 0 & (*1) \\ -\frac{1}{r} \frac{\partial P}{\partial \theta} = 0 & (*2) \\ -\frac{\partial P}{\partial z} + \mu \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial v_z}{\partial r} \right) = 0 & (*3) \end{cases} \end{aligned}$$

با استفاده از متغیرهای ثابت

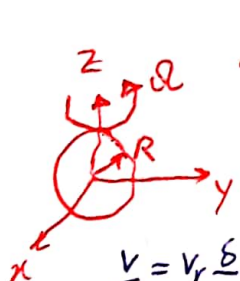
با توجه به اینکه در دو معادله (\*1) و (\*2)  $\rho$  تابعی از  $r, \theta$  ندارد

$$\frac{\mu}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial v_z}{\partial r} \right) = \frac{\partial P}{\partial z} = C_0 \quad \text{که این امکان پذیر نیست مگر اینکه باید ثابت برابر باشن}$$

$$\begin{cases} \frac{\partial P}{\partial z} = C_0 \\ \frac{\mu}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial v_z}{\partial r} \right) = C_0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} P = C_0 z + C_1 \\ v_z = \frac{C_0}{4\mu} r^2 + C_2 \ln r + C_3 \end{cases}$$

پس باید در معادله‌ی جلو حل بین:

$$\begin{aligned} \text{B.C. \#1: } @ z=0: & \quad P = P_0 \\ \text{B.C. \#2: } @ z=L: & \quad P = P_L \\ \text{B.C. \#3: } @ r=R: & \quad v_z = 0 \\ \text{B.C. \#4: } @ r=0: & \quad v_z = \text{finite} \end{aligned} \Rightarrow \begin{cases} P = P_0 - (P_0 - P_L) \cdot \frac{z}{L} \\ v_z = \frac{(P_0 - P_L) R^2}{4\mu L} \left[ 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^2 \right] \end{cases}$$



مسئله 2 - به جامد کروی با شعاع R به هستگی حول محورش با سرعت زاویه‌ای  $\Omega$  متوی به سیال می‌گردد. فرض کنید که سیال در مقدار به هستگی حرکت می‌کنند که شرایط جریان فرسی (creeping flow) برقرار باشد. توزیع سرعت سیال اطراف به دست بیارید.

$$\underline{v} = v_r \underline{e}_r + v_\theta \underline{e}_\theta + v_\phi \underline{e}_\phi$$

برای حل این مسئله از مختصات کروی استفاده می‌کنیم:

حل مسئله 2

$$v_r = v_\theta = 0, \quad v_\phi = v_\phi(r, \theta), \quad P = P(r, \theta)$$

r-component:  $0 = -\frac{\partial P}{\partial r}$  با توجه به هندسه مسئله با بیلاناری در معادله حرکت جریان فرسی:

$$\theta\text{-component: } 0 = -\frac{1}{r} \cdot \frac{\partial P}{\partial \theta}$$

$$\phi\text{-component: } 0 = \frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial v_\phi}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial}{\partial \theta} \left( \frac{1}{\sin \theta} \cdot \frac{\partial}{\partial \theta} (v_\phi \sin \theta) \right) \quad (*)$$

$$\text{B.C. \#1: } @ r=R: \quad v_\phi = R \Omega \sin \theta$$

$$\text{B.C. \#2: } @ r \rightarrow \infty: \quad v_\phi \rightarrow 0$$

$$\text{B.C. \#3: } @ r \rightarrow \infty: \quad P \rightarrow P_0$$

$$v_\phi = f(r) \cdot \sin \theta$$

برای حل معادله فرض می‌کنیم که جواب به صورت زیر است:

(این به ددسه که حداقل با شرایط مرزی هم منطبق دارن)

4

اگر این معادله سرعت دوری معادله  $\nabla \cdot \mathbf{v} = 0$  باشد

$$\Rightarrow \frac{d}{dr}(r^2 \cdot f') - 2f = 0 \Rightarrow f = c_1 r + \frac{c_2}{r^2} \Rightarrow v_\phi = (c_1 r + \frac{c_2}{r^2}) \sin \theta$$

B.C.s  $\Rightarrow c_1 = 0$  و  $c_2 = \Omega R^2 \Rightarrow v_\phi = \Omega R^2 \left(\frac{R}{r}\right)^2 \sin \theta$

5) آنالیز ابعادی معادلات پیوستگی و حرکت

در بسیاری از مسائل مکانیک سیالات

- امکان حل تحلیلی وجود ندارد
- سرهمین نکته قرار باشد که الگوهای جریان حل به هم بدست بیان، اکثر نمونه های آزمایشگاهی
- ارزش آمیخته کن و آزمایشات در روی ادوات انجام می دن
- بعد نتایج حاصل رو داسی نمونی واقعی scale-down scale-up می کنیم
- داسی این کار، دو تا شرط باید رعایت بشن
- 1) شباهت هندسی (Geometric similarity): همی نسبت های ابعاد در نمونه واقعی و آزمایشگاهی برابر باشن
- 2) شباهت دینامیکی (Dynamic similarity): ابعاد بدن بعد در معادلات دایم و شرایط مرزی در نمونه شباهت دینامیکی می تونه از حالات حاکم و شرایط مرزی بدون بعد ساخته بشه به راحتی درن بشه

داسی اینکار، اینارو داسی به سیال با هم در مکتب در نظری می گیریم:

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0$$

$$\rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{v}$$

برای بدون بعد سازی، نیاز به مقیاس های طولی، زمانی، سرعت و فشار داریم:

$l_c$  (طول مشخصه) /  $v_c$  (سرعت مشخصه) /  $\rho_c$  (فشار مشخصه) /  $t_c = \frac{l_c}{v_c}$  (زمان مشخصه)

با استفاده از این مقیاس ها:

$$\bar{x} = \frac{x}{l_c}, \bar{y} = \frac{y}{l_c}, \bar{z} = \frac{z}{l_c}, \bar{t} = \frac{t}{t_c}, \bar{v} = \frac{v}{v_c}, \bar{p} = \frac{p}{\rho_c}$$

در بعد کردن گرادیان:

$$\nabla = \frac{\partial}{\partial x} \mathbf{i} + \frac{\partial}{\partial y} \mathbf{j} + \frac{\partial}{\partial z} \mathbf{k}$$

$$= \frac{\partial}{\partial (\bar{x} l_c)} \mathbf{i} + \frac{\partial}{\partial (\bar{y} l_c)} \mathbf{j} + \frac{\partial}{\partial (\bar{z} l_c)} \mathbf{k}$$

$$= \frac{1}{l_c} \left( \frac{\partial}{\partial \bar{x}} \mathbf{i} + \frac{\partial}{\partial \bar{y}} \mathbf{j} + \frac{\partial}{\partial \bar{z}} \mathbf{k} \right) \Rightarrow \nabla = \frac{1}{l_c} \bar{\nabla}$$

در بعد کردن مشتق مادی:

$$\frac{D}{Dt} = \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla = \frac{\partial}{\partial (\bar{t} t_c)} + (\bar{v} \cdot \bar{\nabla}) \cdot \left( \frac{1}{l_c} \bar{\nabla} \right)$$

$$= \frac{1}{t_c} \frac{\partial}{\partial \bar{t}} + \frac{v_c}{l_c} \bar{v} \cdot \bar{\nabla} = \frac{v_c}{l_c} \left( \frac{\partial}{\partial \bar{t}} + \bar{v} \cdot \bar{\nabla} \right) \Rightarrow \frac{D}{Dt} = \frac{v_c}{l_c} \frac{D}{D\bar{t}}$$

در بعد کردن لاپلاس:

$$\nabla^2 = \frac{1}{l_c^2} \bar{\nabla}^2$$

با استفاده از روابط فوق

معادله پیچیده‌ی منی:

$$\left\{ \begin{aligned} \bar{\nabla} \cdot \bar{v} &= 0 \\ \frac{D \bar{v}}{D t} &= - \frac{P_c}{\rho v_c^2} \bar{\nabla} \bar{p} + \frac{\mu}{\rho v_c} \bar{\nabla}^2 \bar{v} \end{aligned} \right.$$

$$P_c = \rho v_c^2$$

$$P_c = \frac{\mu v_c}{l_c}$$

دانه‌ی فشار مشخصه دوتا انتخاب داریم

در هر حال:

$$\left\{ \begin{aligned} \bar{\nabla} \cdot \bar{v} &= 0 \\ \frac{D \bar{v}}{D t} &= - \bar{\nabla} \bar{p} + \frac{1}{Re} \bar{\nabla}^2 \bar{v} \\ \frac{D \bar{v}}{D t} &= - \frac{1}{Re} \bar{\nabla} \bar{p} + \frac{1}{Re} \bar{\nabla}^2 \bar{v} \end{aligned} \right.$$

$$, Re = \frac{\rho \mu_c l_c}{\mu_c}$$