

5. ДИНАМИКА НЕВИСКОЗНОГ ФЛУИДА

Као што је решено у Глави 2 код модела невискозног флуида, савице напона се своди на притисак (нема смичајних, тј. вискозних напона).

$$\vec{p}_n = -p \vec{n} \quad - \text{ВЕКТОР НАПОНА У ДИНАМИЦИ НЕВИСКОЗНОГ ФЛУИДА (и СТАТИЦИ)}$$

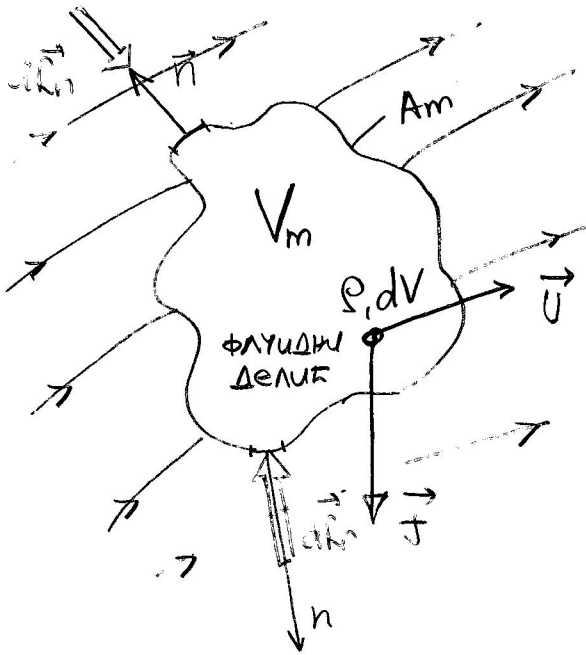
$$\vec{R}_n = \iint_A -p \vec{n} dA \quad - \text{РЕЗУЛТУЈУЋА ПОВРШИНСКА СИЛА У ДИНАМИЦИ НЕВИСКОЗНОГ ФЛУИДА - СИЛА ПРИТСКА!}$$

Овај модел описује динамике струјања флуида где добре резултате за оне случајеве струјања у коме ефекти вискозних сила нису доминантни: струјање далеко од збрине конструкте, струјање у цевима и каналима са променама попречног пресека, растојења притиска око опструјаваног тела, итд.

Основна једначина којом се описује динамика невискозног флуида је II Нjutнов закон, или једначина количине кретања невискозног флуида. Ова једначина је у механици флуида позната под називом Ојлерова једначина ДИНАМИКЕ НЕВИСКОЗНОГ ФЛУИДА, јер је уједно Ојлер (Leonhard Euler), један од највећих умова у историји њудске цивилизације, први извео ову једначину.

5.1 ЗАКОН О ПРОМЕНИ КОЛИЧИНЕ КРЕТАЊА - ЈЕДНАЧИНА КО- ЛИЧИНЕ КРЕТАЊА ЗА НЕВИСКОЗАН ФЛУИД - ОЈЛЕРОВА ЈЕДНАЧИНА ДИНАМИКЕ НЕВИСКОЗНОГ ФЛУИДА

Посматра се кретање извојене масе флуида - МАТЕРИЈАЛНЕ ЗАПРЕМИКЕ V_m . Други Нјутонов закон: ПРОМЕНА КОЛИЧИНЕ КРЕТАЊА МАТЕРИЈАЛНОГ СИСТЕМА У ВРЕМЕНУ ЈЕДИНАКА ЈЕ СУМИ СВИХ СИЛА КОЈЕ НА ТАЈ МАТЕРИЈАЛНИ СИСТЕМ ДЕЛУЈУ.



$$\frac{D\vec{K}}{Dt} = \vec{R}_m + \vec{R}_n$$

\vec{R}_m - резултатна масена сила

$$\vec{R}_m = \iiint_{V_m} \rho \vec{f} dV$$

\vec{R}_n - резултатна површинска сила

$$\vec{R}_n = \oint_{A_m} -p \vec{n} dA$$

Колитина кретања флуидног гасца: $d\vec{K} = \vec{U} dm = \rho \vec{U} dV$

Колитина кретања материјалне запремике: $\vec{K} = \iiint_{V_m} \rho \vec{U} dV$

$$\frac{D\vec{K}}{Dt} = \frac{D}{Dt} \iiint_{V_m} \rho \vec{U} dV = \iiint_{V_m} \rho \frac{D\vec{U}}{Dt} dV$$

Види лекцију

Ојлерова јдв. динамике невискозног флуида у ефикасном облику за МАТЕРИЈАЛНИ ЗАПРЕМИКУ:

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{V_m} \rho \vec{U} dV = \iiint_{V_m} \rho \vec{f} dV + \oint_{A_m} -p \vec{n} dA$$

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{V_m} \rho \vec{U} dV = \iiint_{V_m} \rho \vec{f} dV - \oint_{A_m} \rho \vec{n} dA$$

Како што је претходно рекао, $V_m = V_m(t)$ и $A_m = A_m(t)$, али знак на левој страни и грети знак на десној страни се могу трансформисати у следеће изразе:

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{V_m} \rho \vec{U} dV = \iiint_{V_m} \rho \frac{D\vec{U}}{Dt} dV$$

$$\oint_{A_m} \rho \vec{n} dA = \oint_{A_m} \vec{n} \rho dA = \iiint_{V_m} \nabla \rho dV \equiv \iiint_{V_m} \text{grad} \rho dV$$

Дакле се добија:

$$\iiint_{V_m} \rho \frac{D\vec{U}}{Dt} dV = \iiint_{V_m} \rho \vec{f} dV - \iiint_{V_m} \nabla \rho dV$$

$$\iiint_{V_m} \left(\rho \frac{D\vec{U}}{Dt} - \rho \vec{f} + \nabla \rho \right) dV = 0$$

Како је запремина V_m произвољно изабрана, последица интеграл ће бити једнак нули када је подинтегрална функција једнака нули. Добија се:

$$\rho \frac{D\vec{U}}{Dt} = \rho \vec{f} - \nabla p$$

Ојлерова диференцијална
једначина динамике
невискозног флуида

$$\frac{D\vec{U}}{Dt} = \vec{f} - \frac{1}{\rho} \nabla p$$

$\frac{D\vec{U}}{Dt}$ → јединица сила по маси
 \vec{f} → јединица масена сила
 $\frac{1}{\rho} \nabla p$ → јединица интегрална сила (губитак)

Проекција Ојлерове једначине на x -осу

$$\frac{D\vec{U}}{Dt} = \vec{f} - \frac{1}{\rho} \nabla p \quad / \cdot \vec{i} \text{ - јединични вектор } x\text{-осе}$$

$$\frac{D(\vec{U} \cdot \vec{i})}{Dt} = \vec{f} \cdot \vec{i} - \frac{1}{\rho} (\nabla p \cdot \vec{i})$$

Ојлеров притисак

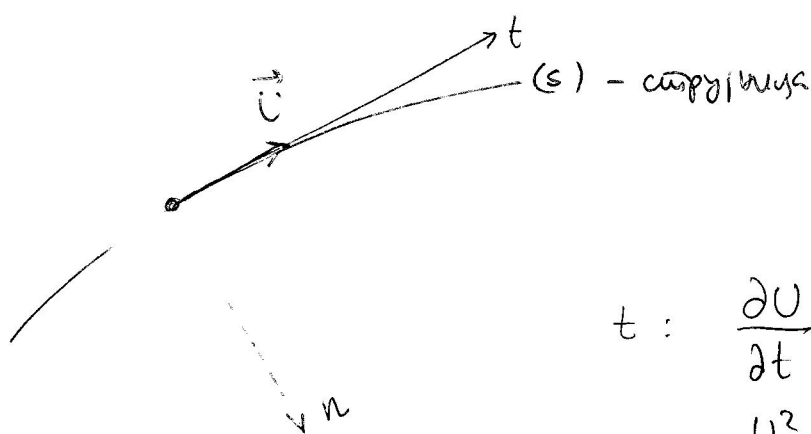
$$\underbrace{\frac{Du}{Dt} = f_x - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}}_{\text{Лагранжов притисак}} \Leftrightarrow \underbrace{\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z}}_{\text{Ојлеров притисак}} = f_x - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}$$

Записано у индексној нотацији:

$$\frac{Du_i}{Dt} = f_i - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x_i} \Leftrightarrow \boxed{\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} = f_i - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x_i}}$$

Ојлерова једн. - индексна нотација

Ојлерова једначина у природним координатама:



$$\vec{U} = U \vec{s}$$

\vec{s} - јединични вектор
права стубине;

$$t: \frac{\partial U}{\partial t} + U \frac{\partial U}{\partial s} = f_s - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial s}$$

$$n: \frac{U^2}{R_k} = f_n - \frac{\partial p}{\partial n}$$

Ако су стубине ПРАВЕ линије: $R_k \rightarrow \infty$

$$\rightarrow \boxed{\frac{\partial p}{\partial n} = \rho f_n}$$

Раслојена притисак
је хидростатичка!!

↳ правац управан на стубине

5.2 БЕРНУЛИЈЕВ ИНТЕГРАЛ ОЈЛЕРОВЕ ЈЕДНАЧИЦЕ

Полазимо од Ојлерове једначице у Тромеко-Ламбовом облику (трансформисали конвективни глат изразима):

$$\frac{D\vec{U}}{Dt} = \vec{f} - \frac{1}{\rho} \nabla p \Leftrightarrow \frac{\partial \vec{U}}{\partial t} + \underbrace{\vec{U} \cdot \nabla \vec{U}}_{\text{конвективни глат израз}} = \vec{f} - \frac{1}{\rho} \nabla p$$

На основу теорема ВЕКТОРСКО-ДИФЕРЕНЦИЈАЛНОГ РАЧУНА,

$$\vec{U} \cdot \nabla \vec{U} = \nabla \left(\frac{U^2}{2} \right) - \vec{U} \times \text{rot } \vec{U} = \text{grad} \left(\frac{U^2}{2} \right) - 2\vec{U} \times \vec{\omega}$$

$$\vec{\omega} = \frac{1}{2} \text{rot } \vec{U} - \text{вртложности}$$

Тромеко-Ламбов облик Ојлерове једначице:

$$\frac{\partial \vec{U}}{\partial t} + \text{grad} \left(\frac{U^2}{2} \right) - 2\vec{U} \times \vec{\omega} = \vec{f} - \frac{1}{\rho} \text{grad } p$$

Далје се врши ИНТЕГРАЦИЈА ове једначице под следећим услове-

- ма:
1. Сипрујате је стационарна: $\frac{\partial \vec{U}}{\partial t} = 0$
 2. Флуид је БАРОТРОПАН: $\rho = \rho(p)$
 3. Поље масених сила је КОНЗЕРВАТИВНО - сила се може изразити преко градијента скаларне функције (конзервативно или ПОТЕНЦИЈАЛНО поље):

$$\vec{f} = \nabla \phi_f \equiv \text{grad}(\phi_f)$$

ϕ_f - функција потенцијала (потенцијал) сила \vec{f}

Под овим условима Ојлерова једначина се своди на:

$$\text{grad} \left(\frac{U^2}{2} \right) - 2\vec{U} \times \vec{\omega} = \text{grad} \phi_f - \text{grad} \left(\int \frac{dp}{\rho} \right)$$

$$\boxed{\text{grad} \left(\int \frac{dp}{\rho} + \frac{U^2}{2} - \phi_f \right) = 2\vec{U} \times \vec{\omega}}$$

Када је десна страна ортогонална једначине једнака нули?

$$\vec{U} \times \vec{\omega} = 0 \quad \left\{ \begin{array}{l} 1. \vec{U} = 0 \quad \text{није од интереса} \rightarrow \text{нема циркулација} \\ \text{јгн. се своди на Ојлерову јгн. статичке} \\ \text{флуида} \\ 2. \vec{U} \parallel \vec{\omega} \quad \text{специјалан случај струјања (такође} \\ \text{није од интереса)} \\ 3. \vec{\omega} = 0 \quad \dots \text{НЕВРТОЖИВО СТРУЈАЊЕ!} \end{array} \right.$$

СЛУЧАЈ НЕВРТОЖИВОГ СТРУЈАЊА:

$$\text{grad} \left(\int \frac{dp}{\rho} + \frac{U^2}{2} - \phi_f \right) = 0 \quad \text{ЈЕДИНИЦА [J/kg]}$$

B - Бернулијев функција (МЕХАНИЧКА ЕНЕРГИЈА ФЛУИДА)

$$\text{grad} B = 0 \Leftrightarrow \frac{\partial B}{\partial x} \vec{i} + \frac{\partial B}{\partial y} \vec{j} + \frac{\partial B}{\partial z} \vec{k} = 0$$

$$\rightarrow \frac{\partial B}{\partial x} = 0, \quad \frac{\partial B}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial B}{\partial z} = 0 \Rightarrow B = B(x, y, z)$$

$\Rightarrow B = \text{const.}$ у целом струјном пољу

$$\boxed{\int \frac{dp}{\rho} + \frac{U^2}{2} - \phi_f = \text{const.} \quad \text{у целом струјном пољу}}$$

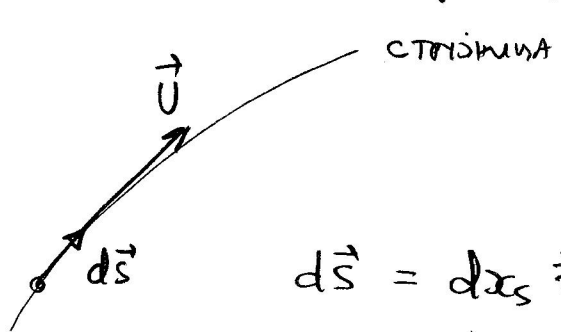
Флуид има исту вредност јединичке механичке енергије
У СВАКОЈ ТАЧКИ ПОЉА

Да ли постоји нека форма Бернулијеве интеграла
која важи и за вртложна струјања?

Меновитни производ вектора:

$$\vec{a} \cdot (\vec{b} \times \vec{c}) = \vec{b} \cdot (\vec{c} \times \vec{a}) = \vec{c} \cdot (\vec{a} \times \vec{b})$$

→ ако су неки од вектора \vec{a} , \vec{b} и \vec{c} колинеарни, онда је меновитни производ ЈЕДНАК НУЛИ



$$\text{grad } B = 2 \vec{U} \times \vec{\omega} / \cdot d\vec{s}$$

$$d\vec{s} \cdot \nabla B = d\vec{s} \cdot (2 \vec{U} \times \vec{\omega})$$

← 0 ($d\vec{s} \parallel \vec{U}$)

$$d\vec{s} = dx_s \vec{i} + dy_s \vec{j} + dz_s \vec{k}$$

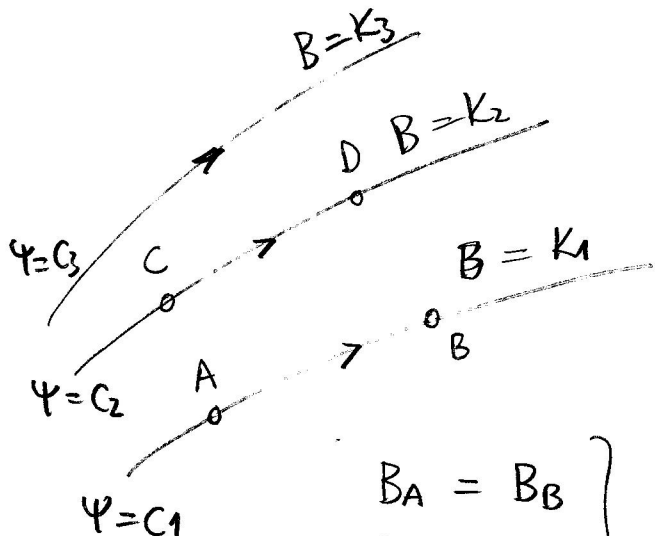
- инфинитезимални вектор стезице

$$d\vec{s} \cdot \nabla B = 0 \rightarrow \underbrace{\frac{\partial B}{\partial x} dx_s + \frac{\partial B}{\partial y} dy_s + \frac{\partial B}{\partial z} dz_s}_{d_s B} = 0$$

$d_s B$ - ТОТАЛНИ ПРИРАСТАЈ ВЕЛИЧИНЕ B ДУЖ СТРЕЖИЦЕ

$$d_s B = 0 \Rightarrow \boxed{B = \text{const.} \quad \text{ДУЖ СТРЕЖИЦЕ}}$$

Закле, у општем случају када је спротивно вртложно ($\vec{\omega} \neq 0$), јединична механичка енергија има ИСТУ ВРЕДНОСТ ДУЖ СТРЕЖИЦЕ!



K_1, K_2, K_3 - константе које имају РАЗЛИЧИТУ ВРЕДНОСТ

$$\boxed{\int \frac{dp}{\rho} + \frac{U^2}{2} - \phi_f = \text{const.} \quad \text{ДУЖ СТРЕЖИЦЕ}}$$

БЕРНУЛИЈЕВА ЈЕДИНАЧИЦА

$$\left. \begin{aligned} B_A &= B_B \\ B_A &\neq B_C \\ B_C &= B_D \end{aligned} \right\} \begin{aligned} &\text{ОПШТИ} \\ &\text{СЛУЧАЈ} \\ &\vec{\omega} \neq 0 \end{aligned}$$

$$\underbrace{B_A = B_B = B_C = B_D}_{\text{НЕВРТЛОЖНО СТОЈАЊЕ}} \vec{\omega} = 0$$

У ветине споднема, масена сила која делује на флуид је сила ГРАВИТАЦИЈЕ, тј. $\vec{f} = \vec{g}$. Потенцијал ове силе је $\phi_f = -gz$,

где је оса z УСМЕРЕНА ВЕРТИКАЛНО НАВИШЕ!

z ↑

$$\vec{f} = \vec{g} = -g\vec{k}$$

$$\phi_f = -gz$$

$$\vec{f} = \nabla\phi_f = \nabla(-gz) = \frac{\partial(-gz)}{\partial x}\vec{i} + \frac{\partial(-gz)}{\partial y}\vec{j} + \frac{\partial(-gz)}{\partial z}\vec{k} = -g\vec{k}$$

Дакле, за $\vec{f} = \vec{g}$, следи:

$$\int \frac{dp}{\rho} + \frac{U^2}{2} + gz = B; \quad \frac{U^2}{2} - \text{ЈЕДИНИЧНА КИНЕТИЧКА ЕНЕРГИЈА}$$

$$\int \frac{dp}{\rho} + gz - \text{ЈЕДИНИЧНА ПОТЕНЦИЈАЛНА ЕНЕРГИЈА ФЛУИДА}$$

БЕРНУЛИЈЕВА ЈЕДИНАЧИНА ЗА СЛУЧАЈ СТРАЈАЊА НЕСТИШЉИВОГ ФЛУИДА ($\rho = \text{const.}$)

$$\rho = \text{const.} \Rightarrow \int \frac{dp}{\rho} = \frac{1}{\rho} \int dp = \frac{p}{\rho}$$

$$\frac{p}{\rho} + \frac{U^2}{2} + gz = \text{const.} \quad \text{ДУЖ СТРАЈИЦЕ} \quad (\vec{\omega} \neq 0)$$

$$\frac{p}{\rho} + \frac{U^2}{2} + gz = \text{const.} \quad \text{У ЦЕЛОМ ПОЛУ} \quad (\vec{\omega} = 0)$$

БЕРНУЛИЈЕВА ЈЕДИНАЧИНА ЗА СЛУЧАЈ СТРАЈАЊА СТИШЉИВОГ ФЛУИДА ($\rho \neq \text{const.}$) → ФАКУЛТАТИВНО!

$\rho \neq \text{const.}$, али је флуид БАРОТРОПАН, $\rho = \rho(p)$

Разматраћемо два случаја:

ИЗОТЕРМСКИ: $\rho = \frac{p}{RT}$ и АДИЈАБАТСКИ: $\frac{p}{\rho^\gamma} = \text{const.}$
 ($T = \text{const.}$)

Плакете, ког тасова се утицај масене силе (гравитације) може занемарити, па се општи облик Бернулијева једначине своди на облик:

$$\int \frac{dp}{\rho} + \frac{U^2}{2} = \text{const.} \quad \text{дуж стубице} \quad \text{СТРУЈИЦА}$$

1. Изотермски случај

$$\int \frac{dp}{\rho} = \int \frac{RT dp}{P} \quad \uparrow \quad T = \text{const}$$

$$\Rightarrow RT \int_{P_1}^P \frac{dp}{P} + \frac{U^2}{2} = \text{const} \quad \text{дуж стубице}$$

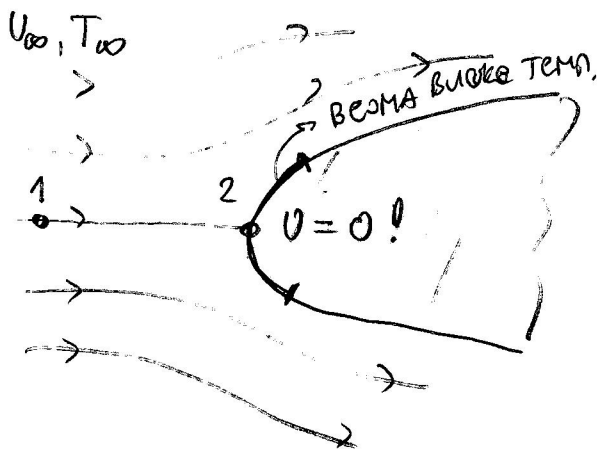
$$RT \ln \frac{P}{P_1} + \frac{U^2}{2} = \text{const.} \quad \text{дуж стубице}$$



2. Адијабатски случај: $P \rho^{-\kappa} = \text{const.} \rightarrow \rho = \left(\frac{P}{C}\right)^{\frac{1}{\kappa}}$

$$\begin{aligned} \int \frac{dp}{\rho} &= C^{\frac{1}{\kappa}} \int \frac{dp}{P^{1/\kappa}} = (P \rho^{-\kappa})^{\frac{1}{\kappa}} \frac{P^{1-\frac{1}{\kappa}}}{1-\frac{1}{\kappa}} = \frac{P^{\frac{1}{\kappa}}}{\rho} \frac{P^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}}{\frac{\kappa-1}{\kappa}} = \\ &= \frac{P^{\frac{1+\kappa-1}{\kappa}}}{\rho} \frac{\kappa}{\kappa-1} = \frac{\kappa}{\kappa-1} \frac{P}{\rho} = \frac{\kappa}{\kappa-1} RT = \underbrace{\frac{\kappa R}{\kappa-1}}_{C_p} T = C_p T \end{aligned}$$

$$\Rightarrow C_p T + \frac{U^2}{2} = \text{const.} \quad \text{дуж стубице}$$



Бернулијева једн 1-2

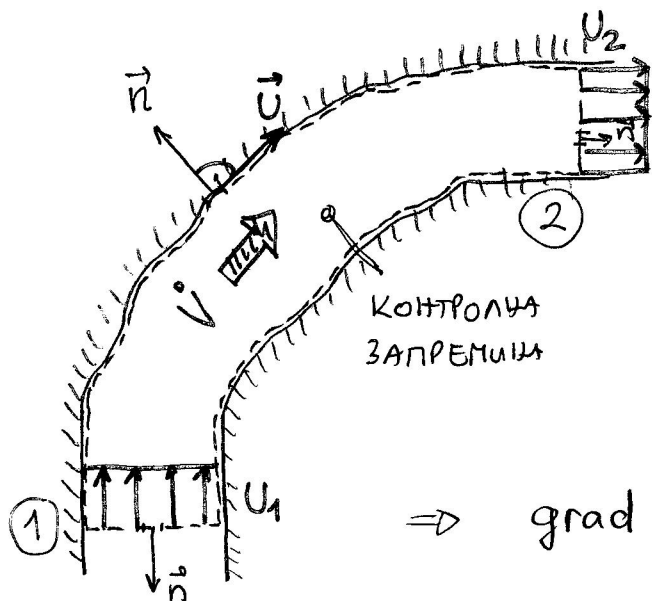
$$C_p T_1 + \frac{U_1^2}{2} = C_p T_2 + \frac{U_2^2}{2} \rightarrow 0$$

$$C_p T_0 + \frac{U_0^2}{2} = C_p T_0$$

$$T_0 = T_\infty + \frac{U_0^2}{2C_p} \quad \text{АЕРОДИНАМИЧКО ЗАГРЕВАЊЕ!}$$

($U_0 \Rightarrow$ може бити и 700 m/s!)

5.3 БЕРНУЛИЈЕВА ЈЕДНАЧИНА ЗА СТРИЈУ ЦЕВ



Важе исти услови као и за извођење Бернулијевог једначине густе стваралнице:

- стационарна стваралница
- нестисљив флуид ($\rho = \text{const.}$)
- гравитационе силе $\vec{f} = \vec{g}$

$$\Rightarrow \text{grad} \left(\frac{p}{\rho} + \frac{U^2}{2} + gz \right) = 2\vec{U} \times \vec{\omega}$$

$$\nabla B = 2\vec{U} \times \vec{\omega} / \cdot \vec{U}$$

$$\vec{U} \cdot \nabla B = 2\vec{U} \cdot (\vec{U} \times \vec{\omega}) \Rightarrow \boxed{\vec{U} \cdot \nabla B = 0}$$

Флуид је НЕСТИСЉИВ : $\nabla \cdot \vec{U} \equiv \text{div } \vec{U} = 0$
(једначина континуитета)

$$\vec{U} \cdot \nabla B = 0 \quad \nabla \cdot \vec{U} = 0$$

$$\underbrace{\vec{U} \cdot \nabla B + B \nabla \cdot \vec{U}}_{\nabla \cdot (B\vec{U})} = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\nabla \cdot (B\vec{U}) = 0}$$

Последњу диференцијалну једначину ИНТЕГРИРАМО ПО КОНТРОЛНОЈ ЗАПРЕМИЦИ са слике (домени V):

$$\iiint_V \nabla \cdot (B\vec{U}) dV = 0 \xrightarrow{\text{ГАУС-ОСРЕДИ.}} \oiint_A \vec{n} \cdot (B\vec{U}) dA = 0$$

$$\oiint_A B (\vec{U} \cdot \vec{n}) dA = 0 ; \quad A = A_1 + A_2 + A_w$$

$$\iint_{A_1} B (\vec{U} \cdot \vec{n}) dA + \iint_{A_2} B (\vec{U} \cdot \vec{n}) dA + \iint_{A_w} B (\vec{U} \cdot \vec{n}) dA = 0$$

$0 (\vec{U} \perp \vec{n})$

$$-U_1 \iint_{A_1} B dA + U_2 \iint_{A_2} B dA = 0$$

$$\iint_A B dA = \iint_A \left(\frac{p}{\rho} + \frac{U^2}{2} + gz \right) dA = \frac{1}{\rho} \underbrace{\iint_A p dA}_{p_c A} + \frac{U^2}{2} \iint_A dA + g \underbrace{\iint_A z dA}_{z_c A} = \left(\frac{p_c}{\rho} + \frac{U^2}{2} + gz_c \right) A$$

p_c - среднее давление по поверхности A

z_c - z координата центра тяжести

$$\Rightarrow -U_1 \left(\frac{p_{c1}}{\rho} + \frac{U_1^2}{2} + gz_{c1} \right) A_1 + U_2 \left(\frac{p_{c2}}{\rho} + \frac{U_2^2}{2} + gz_{c2} \right) A_2 = 0$$

$$\left(\frac{p_{c1}}{\rho} + \frac{U_1^2}{2} + gz_{c1} \right) \underbrace{U_1 A_1}_{\dot{V}_1} = \left(\frac{p_{c2}}{\rho} + \frac{U_2^2}{2} + gz_{c2} \right) \underbrace{U_2 A_2}_{\dot{V}_2}$$

Закон о сохранении массе (теорема Континуитета за условия контроля запертой);

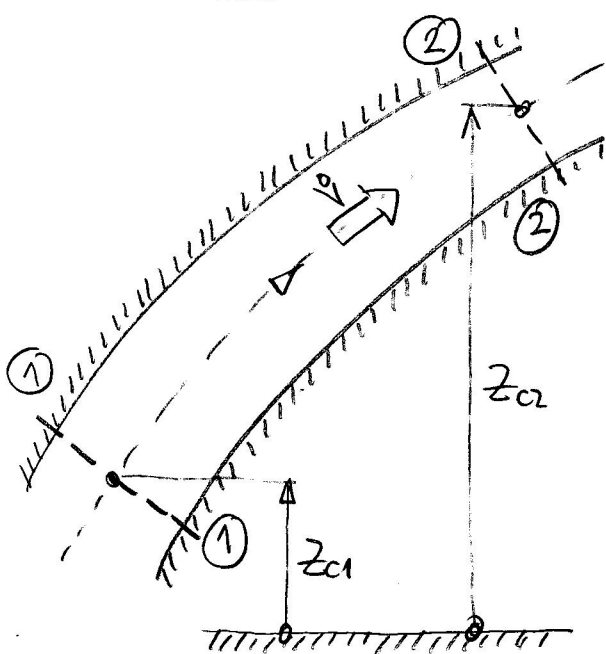
$$\dot{V}_1 = \dot{V}_2 \Leftrightarrow U_1 A_1 = U_2 A_2$$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{p_{c1}}{\rho} + \frac{U_1^2}{2} + gz_{c1} = \frac{p_{c2}}{\rho} + \frac{U_2^2}{2} + gz_{c2}}$$

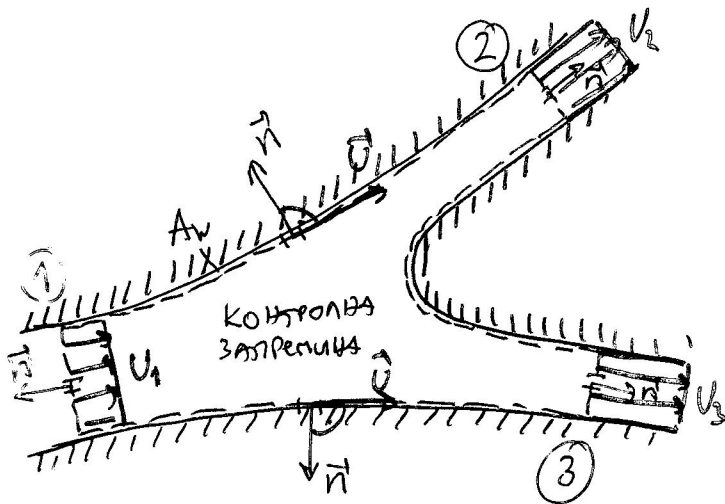
Берем уравнение Эйлера за контрольный объем

Важно:

У сечения 1 и 2 профили скорости могут быть разными, но $\vec{U} = \text{const.}$ и $\vec{U} \parallel \vec{n}$



БЕРНУЛИЈЕВА ЈЕДНАЧИНА ЗА РАЗГРАНАТ ЦЕВОВОД (РАЧУВ)



Интeгрално једначини:

$$\nabla \cdot (B\vec{U}) = 0$$

због тога голема V са слике!

$$\iiint_V \nabla \cdot (B\vec{U}) = 0$$

$$\oiint_A \vec{n} \cdot B\vec{U} = 0$$

$$A = A_1 + A_2 + A_3 + A_w$$

$$\oiint_A B(\vec{U} \cdot \vec{n}) dA = 0 \rightarrow -U_1 \iint_{A_1} B dA + U_2 \iint_{A_2} B dA + U_3 \iint_{A_3} B dA = 0$$

$$\left(\frac{p_{c1}}{\rho} + \frac{U_1^2}{2} + gz_{c1} \right) \underbrace{U_1 A_1}_{\dot{V}_1} = \left(\frac{p_{c2}}{\rho} + \frac{U_2^2}{2} + gz_{c2} \right) \underbrace{U_2 A_2}_{\dot{V}_2} + \left(\frac{p_{c3}}{\rho} + \frac{U_3^2}{2} + gz_{c3} \right) \underbrace{U_3 A_3}_{\dot{V}_3}$$

Једначина конзервације за нашу контролну запремину:

$$\dot{V}_1 = \dot{V}_2 + \dot{V}_3$$

$$\Rightarrow (\dot{V}_2 + \dot{V}_3) \left(\frac{p_{c1}}{\rho} + \frac{U_1^2}{2} + gz_{c1} \right) = \dot{V}_2 \left(\frac{p_{c2}}{\rho} + \frac{U_2^2}{2} + gz_{c2} \right) + \dot{V}_3 \left(\frac{p_{c3}}{\rho} + \frac{U_3^2}{2} + gz_{c3} \right)$$

$$\Rightarrow \frac{p_{c1}}{\rho} + \frac{U_1^2}{2} + gz_{c1} = \frac{p_{c2}}{\rho} + \frac{U_2^2}{2} + gz_{c2} \quad \left[\frac{J}{kg} \right]$$

$$\frac{p_{c1}}{\rho} + \frac{U_1^2}{2} + gz_{c1} = \frac{p_{c3}}{\rho} + \frac{U_3^2}{2} + gz_{c3} \quad \left[\frac{J}{kg} \right]$$

Јединице механичке енергије у пресецима 2 и 3 су једнаке јединициј механичкој енергији у пресецима 1!

(Ово важи за невискозан флуид).