

IL POTENZIALE COMPLESSO

Nel piano \mathbb{R}^2 è definito il dominio D .
In esso è dato un flusso \underline{u} ideale, incompressibile, stazionario e potenziale (e quindi irrotazionale). Siamo:

- $\phi(x, y)$ potenziale $\Rightarrow \underline{u} = \nabla \phi$
- $\psi(x, y)$ funzione di corrente.

Poniamoci adesso nel piano complesso \mathbb{C} e qui definiamo la funzione

$$W = \phi(x, y) + i\psi(x, y)$$

intendendo con $z = x + iy$ la funzione W viene chiamata **POTENZIALE COMPLESSO**.

TEOREMA

$W: D \rightarrow \mathbb{C}$ è analitica

Dim.

W è analitica se soddisfa le condizioni di Cauchy-Riemann

$$\frac{\partial \phi}{\partial x} = \frac{\partial \psi}{\partial y} \quad \frac{\partial \phi}{\partial y} = -\frac{\partial \psi}{\partial x}$$

Inoltre se $\underline{u} = u_1 \underline{e}_x + u_2 \underline{e}_y$

$$u_1 = \frac{\partial \phi}{\partial x} = \frac{\partial \psi}{\partial y} ; \quad u_2 = \frac{\partial \phi}{\partial y} = -\frac{\partial \psi}{\partial x} \quad \square$$

(51)

In sostanza quindi, il fatto che W sia analitica implica che W possa essere espressa soltanto in termini di z . Infatti:

$$\begin{cases} z = x + iy \\ \bar{z} = x - iy \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} x = \frac{z + \bar{z}}{2} \\ y = \frac{z - \bar{z}}{2i} \end{cases}$$

$$W(x, y) = W\left(\frac{z + \bar{z}}{2}, \frac{z - \bar{z}}{2i}\right) = W(z, \bar{z})$$

$$\frac{\partial W}{\partial \bar{z}} = \frac{\partial \varphi}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial \bar{z}} + \frac{\partial \varphi}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial \bar{z}} + i \left(\frac{\partial \psi}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial \bar{z}} + \frac{\partial \psi}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial \bar{z}} \right) =$$

$$= \frac{1}{2} \frac{\partial \varphi}{\partial x} + i \frac{\partial \varphi}{\partial y} + i \left(\frac{\partial \psi}{\partial x} \frac{1}{2} + \frac{i}{2} \frac{\partial \psi}{\partial y} \right) =$$

$$= \frac{1}{2} \underbrace{\left(\frac{\partial \varphi}{\partial x} - \frac{\partial \psi}{\partial y} \right)}_0 + \frac{i}{2} \underbrace{\left(\frac{\partial \psi}{\partial y} + \frac{\partial \varphi}{\partial x} \right)}_0$$

In particolare

$$\frac{\partial W}{\partial z} = \frac{\partial \varphi}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial z} + \frac{\partial \varphi}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial z} + i \left(\frac{\partial \psi}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial z} + \frac{\partial \psi}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial z} \right) =$$

$$= \frac{1}{2} \frac{\partial \varphi}{\partial x} - \frac{i}{2} \frac{\partial \varphi}{\partial y} + i \left(\frac{\partial \psi}{\partial x} \frac{1}{2} - \frac{i}{2} \frac{\partial \psi}{\partial y} \right) =$$

$$= \frac{1}{2} \underbrace{\left(\frac{\partial \varphi}{\partial x} + \frac{\partial \psi}{\partial y} \right)}_{\frac{\partial \varphi}{\partial x}} - \frac{i}{2} \underbrace{\left(\frac{\partial \psi}{\partial y} - \frac{\partial \varphi}{\partial x} \right)}_{-\frac{\partial \varphi}{\partial x}}$$

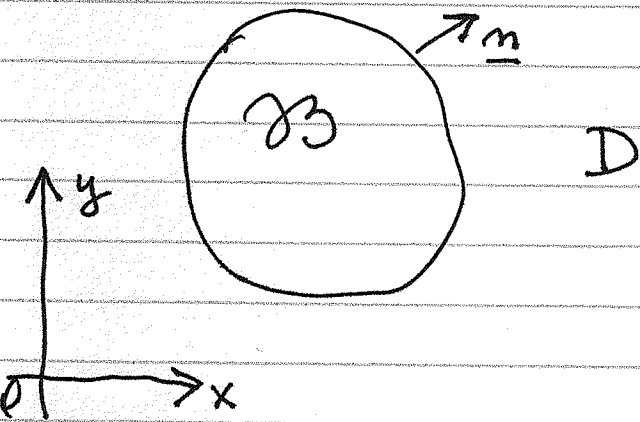
$$= \frac{\partial \varphi}{\partial x} + i \frac{\partial \psi}{\partial x} = u_1 - i u_2$$

Quindi, posto $V = u_1 + i u_2$, si ha

$$f(z) = \frac{dW}{dz} = u_1 - i u_2 = \overline{V}$$

viene detta VELOCITÀ COMPLESSA.

Consideriamo adesso un ostacolo ∂B e sia $D = \mathbb{R}^2 \setminus \partial B$. Sia \underline{n} la normale esterna a ∂B e sia ∂B sufficientemente regolare.



Le componenti delle forze \underline{F} rispetto al s.d.R. $\{0, x, y\}$ che il fluido esercita sull'ostacolo ∂B sono F_x, F_y . Abbiamo

$$\underline{F} = F_x \underline{e}_x + F_y \underline{e}_y = \int_{\partial B} p \underline{n} \, ds$$

TEOREMA (di BLASIUS)

Per un qualsiasi flusso ideale, incomprimibile, stazionario e potenziale esterno a ∂B , la cui velocità complessa \bar{z}

$$\bar{z} = u_1 - i u_2 = \overline{V}$$

risultò

$$\mathcal{P} = -\frac{i\rho}{2} \oint_{\partial B} \overline{\bar{z}}^2 dz$$

dove $\mathcal{P} = F_x + i F_y$.

Dim.

Le forze esercitate dal fluido su ∂B è

$$\underline{F} = - \oint_{\partial B} p \underline{n} \cdot d\ell$$

Si applica adesso il teorema di Bernoulli.

$$\nabla \left[\frac{\rho}{2} |\underline{u}|^2 + p \right] = 0 \Rightarrow p = -\frac{\rho}{2} |\underline{u}|^2 + C$$

Quindi

$$\underline{F} = \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} |\underline{u}|^2 \underline{n} \cdot d\ell - \underbrace{C \oint_{\partial B} \underline{n} \cdot d\ell}_{=0}$$

T. della divergenza

Si osserva adesso che

$$\underline{u} \, dl = dy \underline{e}_x - dx \underline{e}_y$$

per cui

$$\underline{F} = \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} |\underline{u}|^2 (dy \underline{e}_x - dx \underline{e}_y)$$

e quindi

$$\begin{cases} F_x = \underline{F} \cdot \underline{e}_x = \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} |\underline{u}|^2 dy \\ F_y = \underline{F} \cdot \underline{e}_y = -\frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} |\underline{u}|^2 dx \end{cases}$$

Si ricorda poi che il flusso \underline{u} è normale a ∂B , cioè:

$$\underline{u} \cdot \underline{n} = 0 \Rightarrow (u_1 \underline{e}_x + u_2 \underline{e}_y) (dy \underline{e}_x - dx \underline{e}_y) = 0$$

e quindi $u_1 dy - u_2 dx = 0$ ovvero, su ∂B ,

$$u_1 dy = u_2 dx \quad (*)$$

Calcoliamo adesso \bar{F}^2 essendo $F = u_1 - i u_2$

$$\bar{F}^2 = u_1^2 - u_2^2 - 2i u_1 u_2 = (u_1^2 - u_2^2) + i(-2u_1 u_2)$$

$$\bar{F}^2 dz = \bar{F}^2 (dx + i dy) = \left[(u_1^2 - u_2^2) + i(-2u_1 u_2) \right] (dx + i dy)$$

Quindi

$$\overline{f^2} dz = [(u_1^2 - u_2^2) dx + 2u_1 u_2 dy] + i [(u_1^2 - u_2^2) dy - 2u_1 u_2 dx]$$

Si sfrutta adesso (*), cioè $u_1 dy = u_2 dx$

$$\begin{aligned} \overline{f^2} dz &= [(u_1^2 + u_2^2) dx] + i [-(u_1^2 + u_2^2) dy] \\ &= |u|^2 dx - i |u|^2 dy \end{aligned}$$

$$\overline{f^2} dz = |u|^2 dx + i |u|^2 dy$$

$$-i \overline{f^2} dz = |u|^2 dy - i |u|^2 dx$$

In conclusione

$$-i \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} \overline{f^2} dz = \underbrace{\left(\frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} |u|^2 dy \right)}_{F_x} + i \underbrace{\left(-\frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} |u|^2 dx \right)}_{F_y}$$

per cui

$$F_x + i F_y = -i \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} \overline{f^2} dz \quad \square$$

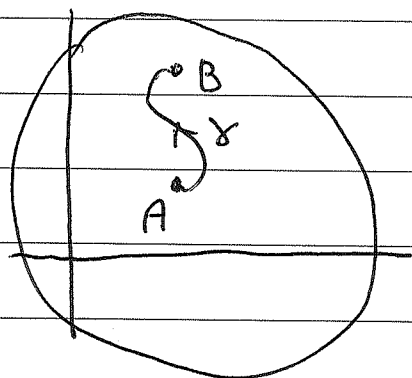
(A)

MOTO IRROTAZIONALE CICLICO E ACICLICO

Abbiamo visto che quando il dominio D dove si svolge il flusso \underline{u} è SEMPLICEMENTE CONNESSO e $\underline{\omega} = \nabla \wedge \underline{u} \equiv 0$ in D (cioè il flusso è irrotazionale) allora esiste una ed una sola funzione scalare $\phi : D \rightarrow \mathbb{R}$ (o se vogliamo una funzione ad un sol valore) tale che

$$\underline{u} = \nabla \phi$$

ovvero che, per ogni curva γ che connette due qualsiasi punti A e B di D ,



$$\phi(B) - \phi(A) = \int_{\gamma_{AB}} \underline{u} \cdot d\ell$$

In altri termini, l'integrale lungo la curva γ che

connette A e B non dipende dalla curva.

I flussi per i quali la funzione ϕ è unica (ovvero ad un sol valore) sono detti ACICLICI.

(B)

Quindi questa

PROPOSIZIONE

D semplicemente connesso. Flusso irrotazionale ($\omega = \nabla \wedge \underline{u} = 0$ in D).

Il flusso \underline{u} è ciclico.

Quando la regione D non è semplicemente connessa ed il flusso è irrotazionale allora esiste la funzione ϕ per cui

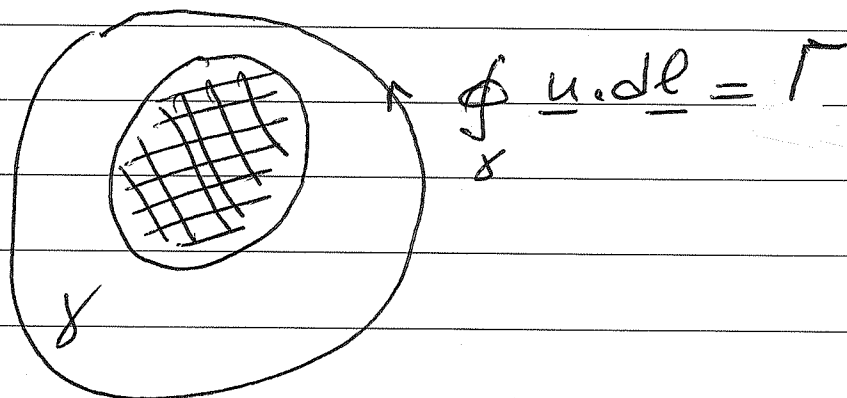
$$\underline{u} = \nabla \phi$$

ma questa non è unica, o meglio, la funzione ϕ è una funzione a più valori. In questo caso il flusso, anche potenziale, si dice CICLICO.

Ovviamente anche se ϕ ha più di un valore in un dato punto \underline{x} il $\nabla \phi = \underline{u}$ è unicamente definito. Di conseguenza questi valori possono differire soltanto per una quantità costante Γ , cioè tale che $\nabla \Gamma = 0$. Quindi Γ non dipende dalle coordinate \underline{x} del particolare punto.

(c)

Si può provare che Γ può essere identificata con la circolazione lungo curve che circondano l'ostacolo



Ogni curva che circonda l'ostacolo è caratterizzata dal medesimo Γ .

In sostanza, flussi ciclici, sono flussi potenziali ma per i quali vale

$$\oint_X u \cdot dl = \oint_X \nabla \phi \cdot dl \neq 0$$

Non deve quindi "scandalizzare" il fatto che $\oint_X \nabla \phi \cdot dl \neq 0$. In questo caso infatti la funzione ϕ è una funzione a più valori e quando il circuito si chiude la funzione ϕ non ha lo stesso valore che

①

avere nel punto di partenza.

Nel seguito avremo a che fare con flussi potenziali ciclici. Non staremo tuttavia a ribadire ogni volta l'aggettivo ciclico. Parleremo sempre di flussi potenziali sottintendendo che si tratta di flussi ciclici.

TEOREMA (KUTTA-JOUKOWSKI).

E' dato un flusso ideale, stazionario, potenziale^{*}, incomprimibile fuori nella regione esterna all'estremità ∂B . Si assume inoltre che

$$\lim_{|x| \rightarrow \infty} \underline{u} = \underline{u}_{\infty} = u_{1\infty} \underline{e}_x + u_{2\infty} \underline{e}_y.$$

Le forze agente su ∂B è data da

$$\underline{F} = -\rho \Gamma |\underline{u}_{\infty}| \underline{N} \quad (+)$$

dove Γ è la circolazione attorno a ∂B ed \underline{N} è un vettore unitario ortogonale a \underline{u}_{∞} .

Dim

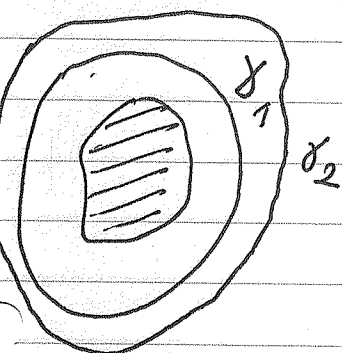
Prima di tutto osserviamo che (+) può essere riscritta notando che

$$\underline{N} = \frac{1}{|\underline{u}_{\infty}|} (-u_{2\infty} \underline{e}_x + u_{1\infty} \underline{e}_y),$$

per cui

$$\underline{F} = -\rho \Gamma (-u_{2\infty} \underline{e}_x + u_{1\infty} \underline{e}_y) \Rightarrow \begin{cases} F_x = \rho \Gamma u_{2\infty} \\ F_y = -\rho \Gamma u_{1\infty} \end{cases}$$

Osserviamo poi che Γ è univocamente definito,



$$\oint_{\gamma_1} \underline{u} \cdot d\underline{l} = \oint_{\gamma_2} \underline{u} \cdot d\underline{l} = \Gamma \quad (1)$$

Il flusso è irrotazionale e quindi la (1) è banale da provare.

* In questo caso abbiamo a che fare con un flusso potenziale ciclico. Il dominio non è semplicemente connesso.

Applichiamo il teorema di Blasius

$$\bar{F}_x + i \bar{F}_y = -i \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} \overline{F^2} dz$$

dove $F = u_1 - i u_2$ è la velocità complessa.

F è una funzione analitica e quindi espandibile in serie di Laurent al di fuori di B

$$F = a_0 + \frac{a_1}{z} + \frac{a_2}{z^2} + \dots$$

Ovviamente $\lim_{|z| \rightarrow \infty} F = a_0 \Rightarrow a_0 = u_{1\infty} - i u_{2\infty}$

Inoltre, applicando il teorema di Cauchy

$$\oint_{\gamma} F dz = 2\pi i a_1$$

essendo γ una qualunque curva chiusa che circonda l'ostacolo B . Vediamo come collegare a_1 con le circolazione

$$\begin{aligned} \oint_{\gamma} (u_1 - i u_2)(dx + i dy) &= \oint_{\gamma} u_1 dx + u_2 dy \\ &\quad - i \left(\oint_{\gamma} u_2 dx - u_1 dy \right) \end{aligned}$$

Quindi

$$\oint_{\gamma} u_1 dx + u_2 dy = \oint_{\gamma} \underline{u} \cdot d\underline{l} = \Gamma$$

$$\oint_{\gamma} u_2 dx - u_1 dy = \oint_{\gamma} \underline{u} \cdot \underline{n} \, ds =$$

$$= \int_{\Omega} \nabla \cdot \underline{u} \, ds = 0 \quad \text{essendo } \Omega \text{ il dominio} \\ \text{rinchiuso dentro } \gamma.$$

Quindi

$$2\pi i a_1 = \Gamma \Rightarrow a_1 = \frac{\Gamma}{2\pi i}$$

Abbiamo quindi

$$f^2 = a_0^2 + \frac{2a_0 a_1}{z} + \frac{2a_0 a_2 + a_1^2}{z^2} + \dots$$

Applichiamo adesso il teorema di Blasius

$$\overline{F_x + i F_y} = -i \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} f^2 dz =$$

$$= -i \frac{\rho}{2} \oint_{\partial B} \left(a_0^2 + \frac{2a_0 a_1}{z} + \dots \right) dz = \text{applichiamo il} \\ \text{teorema di} \\ \text{Cauchy}$$

$$= -i \frac{\rho}{2} \cdot 2\pi i (2a_0 a_1) = -i \rho \pi i \cdot 2\Gamma \frac{(u_{1\infty} - i u_{2\infty})}{2\pi i} =$$

$$= -i \rho \Gamma (u_{1\infty} + i u_{2\infty}) = \rho \Gamma (u_{2\infty} - i u_{1\infty})$$

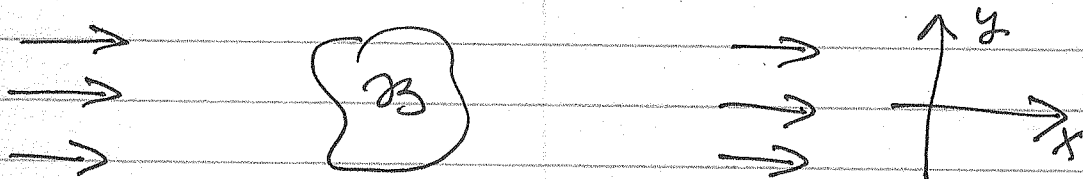
Confrontando

$$\begin{cases} F_x = \rho \Gamma u_{2\infty} \\ F_y = -\rho \Gamma u_{1\infty} \end{cases}$$

□

PARADOSSO DI D'ALAMBERT

Il teorema di Kutta-Jukowski conduce immediatamente al paradosso di D'Alembert. Consideriamo un flusso t.c. $\underline{u}_\infty = u_{\infty} \underline{e}_x$



Le forze orizzontali agente su B è nulla!!
 Su B agisce solo una forza parallela ad y (detta lift) che è presente solo se $\Gamma \neq 0$.
 Non solo una tale forza è, è finita, indipendente dalla geometria del corpo.

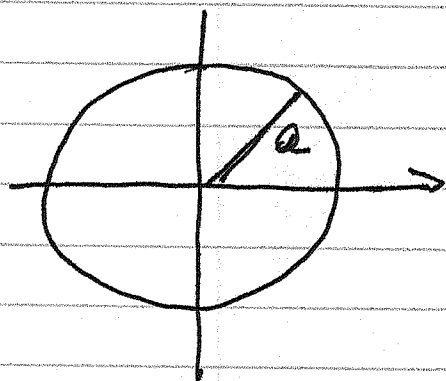
Ma c'è di più.

Si può dimostrare l'assurdo in \mathbb{R}^3 e considerando corpi limitati che la forza totale agente su B è nulla.

ALCUNI ESEMPI

IRROTazionale

① Flusso irrotazionale attorno al disco di raggio a



$$\Omega = \{z \in \mathbb{C} : |z| < a\}$$

$$D = \mathbb{C} \setminus \Omega$$

Dobbiamo determinare il potenziale complesso definito su D . I requisiti sono:

- 1) $W = \varphi + i\psi$ deve essere analitico
- 2) Il flusso per $|z| = a$ deve essere tangente al disco. Siccome $\underline{u} = \nabla\varphi$ si deve avere

$$\nabla\varphi \Big|_{z=a} \cdot \underline{e}_r = 0$$

$$\text{Ore } \nabla\varphi \cdot \nabla\varphi = 0 \Rightarrow \nabla\varphi \Big|_{z=a} \parallel \underline{e}_r$$

Quindi $|z| = a$ è una curva di livello per φ , cioè

$$\varphi \Big|_{z=a} = \text{cost.}$$

Riscolando a 0 tale costante, ciò implica

che W su $|z|=a$ deve essere reale

$$W|_{|z|=a} = \varphi \Rightarrow \operatorname{Im} W|_{|z|=a} = 0$$

Quindi se $S(z)$ è analitica in \mathbb{C} è sufficiente scegliere

$$W(z) = S(z) + \overline{S\left(\frac{a^2}{\bar{z}}\right)}$$

In fatti per $|z|=a \Rightarrow z\bar{z}=a^2$ si ha

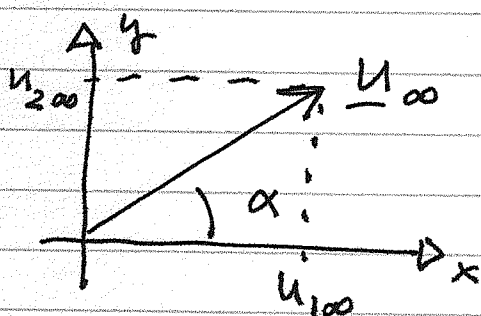
$$W|_{|z|=a} = S(z) + \overline{S(z)}$$

e quindi $\operatorname{Im} W|_{|z|=a} = 0$

② Flusso t.c. $\lim_{|z| \rightarrow \infty} \underline{u} = \underline{u}_\infty$

Se $\underline{u}_\infty = u_{1\infty} \underline{e}_x + u_{2\infty} \underline{e}_y$ abbiamo

$$\frac{dW}{dz} \xrightarrow{|z| \rightarrow \infty} u_{1\infty} - i u_{2\infty} = |\underline{u}_\infty| e^{-i\alpha}$$



Quindi $W \xrightarrow{|z| \rightarrow \infty} |\underline{u}_\infty| e^{-i\alpha} z$

Se prendiamo

$$S(z) = |\underline{u}_\infty| e^{-i\alpha} z$$

$$\overline{S\left(\frac{a^2}{\overline{z}}\right)} = \overline{|\underline{u}_\infty| e^{-i\alpha} \frac{a^2}{\overline{z}}} = |\underline{u}_\infty| e^{i\alpha} \frac{a^2}{\overline{z}}$$

Da cui

$$W(z) = |\underline{u}_\infty| \left(e^{-i\alpha} z + \frac{a^2 e^{i\alpha}}{\overline{z}} \right)$$

Come caso specifico consideriamo $\alpha = 0$.

$$\underline{U}_\infty = U_{1,\infty} \underline{e}_x \Rightarrow \alpha = 0$$

Se $U_{1,\infty} > 0$ allora

$$W(z) = U_{1,\infty} \left(z + \frac{a^2}{z} \right)$$

Passando a coordinate polari (z, ϑ) si ha $z = r e^{i\vartheta}$
e quindi

$$\phi(z, \vartheta) = U_{1,\infty} \left(r + \frac{a^2}{r} \right) \cos \vartheta$$

$$\psi(z, \vartheta) = U_{1,\infty} \left(r - \frac{a^2}{r} \right) \sin \vartheta$$

da cui $\underline{u} = u_r \underline{e}_r + u_\vartheta \underline{e}_\vartheta$ e quindi

$$u_r(r, \vartheta) = U_{1,\infty} \left(1 - \frac{a^2}{r^2} \right) \cos \vartheta$$

$$u_\vartheta(r, \vartheta) = -U_{1,\infty} \left(1 + \frac{a^2}{r^2} \right) \sin \vartheta$$

E' banale verificare che $u_r|_{r=a} = 0$, mentre

u_ϑ ha due punti di stagnazione $\vartheta = 0$ e $\vartheta = \pi$.

Se calcoliamo la circolazione attorno al cilindro

$$\Gamma = \int_{r=a} u_\vartheta ds = 2 U_{1,\infty} a \int_0^{2\pi} \sin \vartheta d\vartheta = 0$$

Quindi dal teorema di Kutta-Jukowski si deduce che la forza agente sul disco è nulla (paradosso di D'Alembert).

③ Flusso concentrico attorno all'origine e tale che $\lim_{|z| \rightarrow \infty} u = 0$.

Se consideriamo

$$W(z) = \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln z$$

dove $\ln z = \ln|z| + i \arg z$. Evidentemente non è una funzione ad un solo valore (cioè allo stesso z si hanno infiniti valori di $\ln z$), può supporre che $\arg z \in [0, 2\pi)$.

Passando a coordinate polari

$$W = \varphi + i \psi$$

si ha

$$\varphi = \frac{\Gamma}{2\pi} \theta$$

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

Infatti:

$$W = \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln z e^{i\theta} = \frac{\Gamma}{2\pi i} (\ln z + i\theta) =$$

$$= \underbrace{\frac{\Gamma}{2\pi} \theta}_{\phi} + i \underbrace{\left(-\frac{\Gamma}{2\pi} \ln z \right)}_{\psi}$$

Il flusso è irrotazionale perché la vorticità ω è tale che

$$\omega = -\Delta\psi = -\frac{1}{z} \frac{\partial}{\partial z} \left(z \cdot \frac{\partial \psi}{\partial z} \right) = 0$$

La circolazione Γ non è nulla. Infatti:

$$\oint \underline{u} \cdot d\underline{e} = \int_0^{2\pi} u_\theta r d\theta$$

Onde si ha

$$u_r = \frac{\partial \phi}{\partial r} = 0$$

$$u_\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \theta} = \frac{\Gamma}{2\pi} \frac{1}{r}$$

$$\oint \underline{u} \cdot d\underline{e} = \Gamma$$

④ Sovrapposizione di flusso concentrico attorno al cilindro con flusso tale che

$$\lim_{|z| \rightarrow \infty} |u| = u_{\infty}.$$

Illustriamo adesso un'altra soluzione del problema

$$\left\{ \begin{array}{l} \Delta \varphi = 0 \quad \text{in } D = \mathbb{C} \setminus \overline{\Omega} \\ \frac{\partial \varphi}{\partial n} \Big|_{|z|=a} = 0 \\ \lim_{|z| \rightarrow \infty} \nabla \varphi = \underline{u}_{\infty} \end{array} \right.$$

Col metodo del potenziale complesso abbiamo già trovato

$$W(z) = |u_{\infty}| \left(e^{-i\alpha} z + \frac{a^2}{z} e^{i\alpha} \right) \quad (*)$$

Tuttavia un'altra soluzione è

$$W(z) = |u_{\infty}| \left(e^{-i\alpha} z + \frac{a^2}{z} e^{i\alpha} \right) + \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln z \quad (**)$$

Il flusso (∞) produce un flusso irrotazionale con circolazione e quindi produce una forza sul disco. Se $\alpha = 0$ (per semplicità)

$$W(z) = U_{\infty} \left(z + \frac{a^2}{z} \right) + \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln z$$

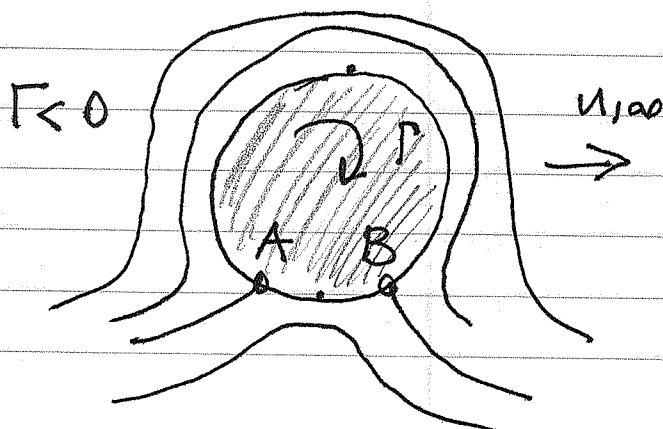
La velocità all'infinito è $\underline{U}_{\infty} = U_{\infty} \underline{e}_x$, la circolazione è Γ (non nulla) e quindi il disco è soggetto ad una forza diretta lungo l'asse y la cui intensità è pari a $|\Gamma| \rho U_{\infty}$.

La velocità sulla superficie del disco è

$$u_{\theta} = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \Big|_{r=a} = -2U_{\infty} \sin \theta + \frac{\Gamma}{2\pi a}$$

Quindi se $|\Gamma| < 4\pi a U_{\infty}$ si hanno due punti di stagnazione definiti da

$$\sin \theta = \frac{\Gamma}{4\pi a U_{\infty}}; \quad \Gamma < 0$$



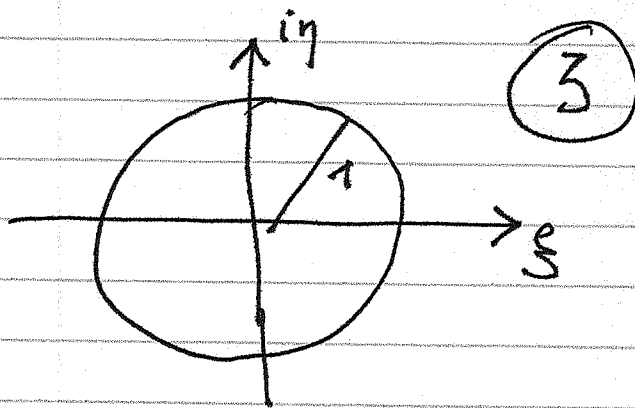
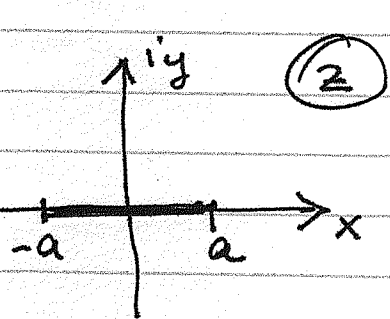
I punti di stagnazione sono A e B e qui la pressione è più alta e dunque genera una spinta verso l'alto.

FLUSSO ATTORNO ALLA LAMINA PIANA.

Consideriamo adesso il flusso esterno ad una lamina piana.

$$\Omega = \{ -a \leq x \leq a; y=0 \}.$$

L'idea è quella di trasformare la lamina piana in un cerchio di raggio 1



la trasformazione è

$$z = \frac{a}{2} \left(\zeta + \frac{1}{\zeta} \right)$$

$$\zeta = \frac{z + \sqrt{z^2 - a^2}}{a}$$

In fatti considerando $\zeta = e^{i\theta}$; $\theta \in [0, 2\pi]$ si ha

$$z = \frac{a}{2} (e^{i\theta} + e^{-i\theta}) = a \cos \theta$$

per cui

$$z = x + iy \Rightarrow \begin{cases} x = a \cos \theta \\ y = 0 \end{cases} \quad \theta \in (0, 2\pi]$$

Si suppone inoltre che il flusso all'infinito
sia dato

$$\lim_{|x| \rightarrow \infty} \underline{u} = |\underline{u}_\infty| \cos \alpha \underline{e}_x + |\underline{u}_\infty| \sin \alpha \underline{e}_y$$

Per semplicità consideriamo $\alpha = 2$ e
quindi le mappe $z \leftrightarrow \zeta$ date

$$z = \zeta + \frac{1}{\zeta} \Leftrightarrow \zeta = z + \sqrt{z^2 - 4}$$

Lavorando nel piano ζ dobbiamo trovare
un potenziale complesso W tale che: W sia
analitico, W produce una velocità residua
nulla sul' archio di raggio 1 e che la
costante velocità per $|\zeta| \rightarrow \infty$.

Abbiamo due categorie di soluzioni (entrambe
accettabili e prioritarie).

1^a CATEGORIA (FLUSSO SENZA CIRCOLAZIONE)

$$W(\zeta) = |\underline{u}_\infty| \left(e^{-i\alpha} \zeta + \frac{e^{i\alpha}}{\zeta} \right)$$

2^a CATEGORIA (FLUSSO CON CIRCOLAZIONE)

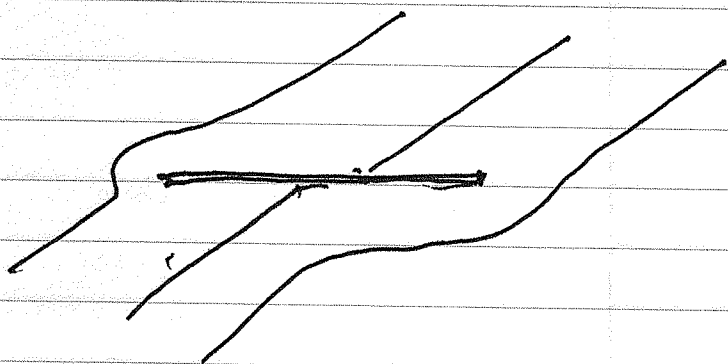
$$W(z) = |U_{\infty}| \left(e^{-ia} z + \frac{e^{ia}}{z} \right) + \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln z$$

Sortono adesso due problemi:

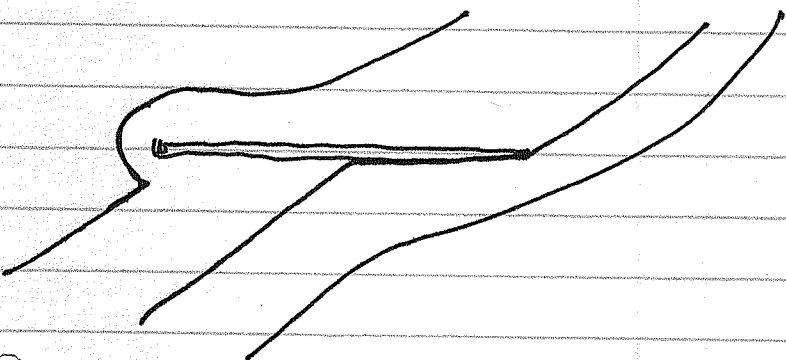
- 1) quale $W(z)$ si sceglie?
- 2) Supponendo di selezionare $W(z)$ nella seconda categoria quanto vale Γ ?
 & meglio, come si sceglie Γ ?

La scelta si fa in base ad una serie di argomentazioni di carattere fisico.

Primo se scegliessimo $W(z)$ nella prima categoria avremmo nel piano z delle linee di flusso di questo tipo



Mentre noi ci aspetteremo delle linee
di questo tipo



Un "ricircolo" del portante attorno al bordo
delle lamine per $\rho \neq 0$ distaccarsi
dal lato superiore non è molto "finito".

Si aspetta che le particelle si distacchino
dalla lamina dal bordo della lamina.

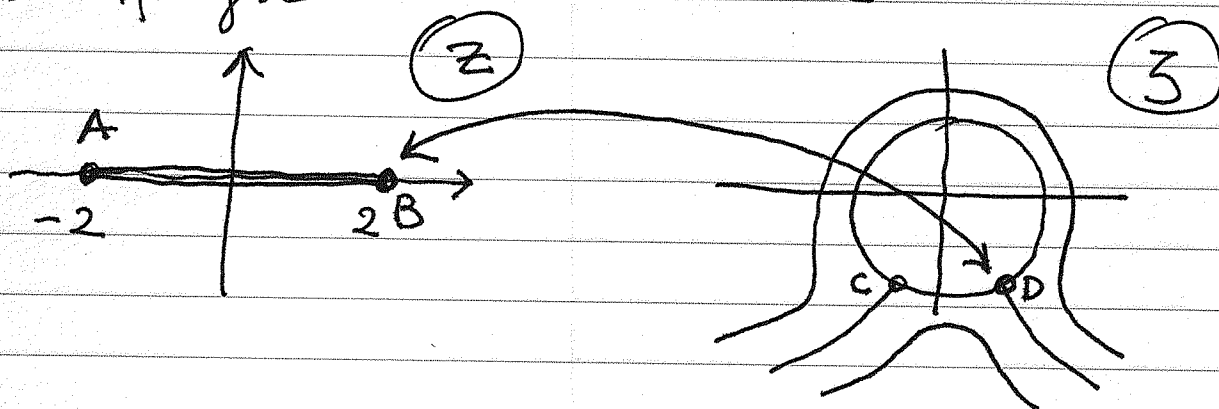
Si è spinto a scegliere la $W(z)$ nella
seconda categoria. Così facendo
però dobbiamo selezionare Γ . Nella
seconda categoria, infatti i potenziali
 W sono infiniti tanti quanti sono
i valori di Γ . Allora come selezioniamo
il valore di Γ ?

A tal proposito si utilizza il:

POSTULATO di KUTTA-JOUKOWSKI

Si seleziona Γ in maniera che

il punto di stagnazione coincide con l'immagine nel piano z del bordo di fuga delle lamine?



$$z_B = 2$$

$$\zeta_D = e^{i\theta}$$

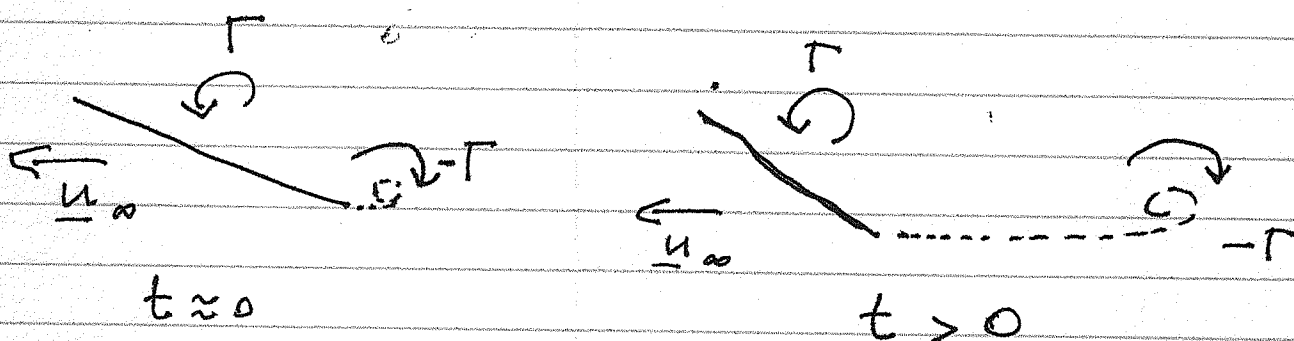
Da qui si ricava il valore di Γ

$$\Gamma = -4\pi |U_\infty| \sin \alpha$$

Per concludere dobbiamo chiarire l'origine della circolazione. Infatti dobbiamo ipotizzare che le lamine, all'istante iniziale, ne in quiete e poi cominciano a muoversi sì che la loro velocità rispetto al fluido ne $-U_\infty$.

Il teorema di Kelvin afferma che se la circolazione è nulla nella configurazione iniziale nulla rimane per tutti i tempi. Se così è come mai si considera un flusso con circolazione attorno alle lamine?

La risposta che usualmente viene data è la seguente. All'inizio, cioè nei primi istanti del movimento si crea un doppio vortice: uno positivo ed uno negativo ma aventi la stessa intensità

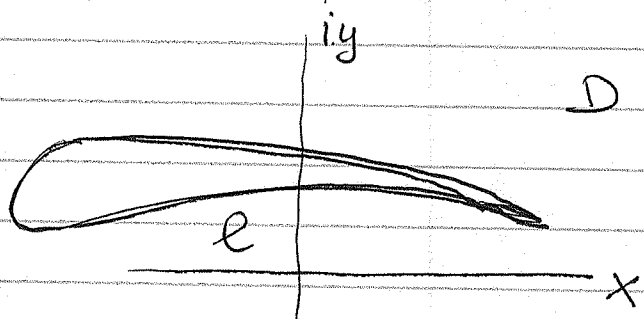


Quindi la vorticità iniziale è nulla non perché non è presente vorticità ma per la presenza di due vortici che si bilanciano.

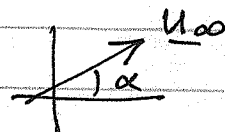
Man mano che il tempo passa la vorticità rimane concentrata in questo vortice puntiforme iniziale e attorno alla lamina.

IL METODO DELLE TRASFORMAZIONI CONFORMI

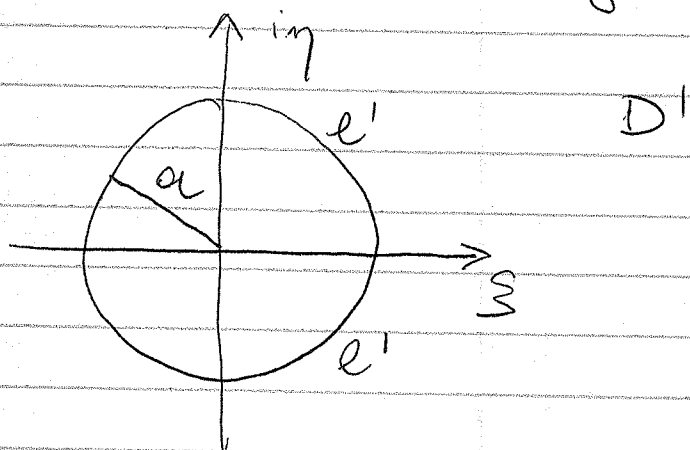
Consideriamo la soluzione del problema del flusso esterno ad un contorno dato da una curva ℓ nel piano $\mathbb{Z} = x + iy$



$$u_{\infty} = v_{1\infty} x + v_{2\infty} y$$



Sia D la regione esterna ad ℓ . Introduciamo la variabile ausiliaria $\zeta = \xi + i\eta$ ed il cerchio di raggio a il cui centro è nell'origine del piano ζ . Sia ℓ' il contorno del disco e D' la regione esterna



In accordo col teorema di Riemann sulle trasformazioni conformi esiste una funzione analitica invertibile

$z = f(z)$ che mappa $D' \rightarrow D$

e $\ell' \rightarrow \ell$. Indichiamo con $z = F(z)$ l'inversa di $f(z)$. Inoltre il punto $|z| \rightarrow \infty$ è mappato nel punto $|z| \rightarrow \infty$ e la direzione del contorno ℓ' non è cambiata. Inoltre

$$\left. \frac{df}{dz} \right|_{|z| \rightarrow \infty} = \left. \frac{dz}{dz} \right|_{|z| \rightarrow \infty} = k$$

con k numero reale.

Nel piano z sia $v_\infty = v_{1\infty} + i v_{2\infty}$ la velocità del fluido lontano da ℓ e sia $w(z)$ il potenziale complesso.

Nel piano z il potenziale complesso è

$$W(z) = w(f(z))$$

ed, analogamente, $w(z) = W(F(z))$.

Ovviamente

$$w(z) = \phi(x, y) + i\psi(x, y)$$

$$W(z) = \Phi(\xi, \eta) + i\Psi(\xi, \eta)$$

La funzione ψ è costante su l e quindi ψ sarà costante ($=0$) sulle circonferenze l' .

$$\overline{V} = \frac{dW}{dz} = \frac{dw(f(z))}{dz} = \frac{dw}{dz} \underbrace{\frac{dz}{df}}_{\frac{df}{dz}}$$

$$\overline{V}_i = \frac{dw}{dz}$$

Quindi:

$$\overline{V} = \frac{df}{dz} \overline{V}_i$$

Se consideriamo $|z| \rightarrow \infty$ (che corrisponde a $|z| \rightarrow \infty$) si ha $\left(\frac{df}{dz} \xrightarrow{|z| \rightarrow \infty} k \right)$

$$\overline{V}_\infty = k \overline{V}_\infty \quad \text{con } k \text{ reale}$$

Quindi in D' bisogna determinare la soluzione del flusso esterno al cerchio di zoppio a il cui andamento all'infinito è

$$\underline{U}_\infty = k v_{1\infty} \underline{e}_1 + k v_{2\infty} \underline{e}_2$$

Quindi se scriviamo $\overline{V}_\infty = |v_\infty| e^{-i\alpha}$

Il potenziale complesso nel piano z è

$$W(z) = K|V_\infty| \left(z e^{-i\alpha} + \frac{a^2}{z} e^{i\alpha} \right) + \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln z \quad (\square)$$

per cui nel piano z

$$w(z) = K|V_\infty| \left[F(z) e^{-i\alpha} + \frac{a^2}{F(z)} e^{i\alpha} \right] + \frac{\Gamma}{2\pi i} \ln(F(z)) \quad (\Delta)$$

dove lo ricordiamo

$$K = \lim_{|z| \rightarrow \infty} \frac{dz}{d\bar{z}} = \frac{1}{\lim_{|z| \rightarrow \infty} \frac{d\bar{z}}{dz}}$$

Nella formulae (Δ) rimane da scegliere il valore di Γ . Sul punto si sceglie il potenziale (\square) e di conseguenza (Δ) abbiamo già ampiamente discusso nel caso delle lamine piane. Tale caso presenta la peculiarità di avere un punto angolare e, confrontando l'andamento delle linee di flusso relative ai potenziali delle due categorie si è scelto quello con la circolazione perché fisicamente si vuole che il punto di distacco esista sul bordo della lamina.

Si osserva che

$$\begin{aligned}\overline{V}_A &= \left. \frac{dW(z)}{dz} \right|_A = \left. \frac{dW(z)}{dz} \right|_{A'} \left. \frac{dz}{dz} \right|_A = \\ &= \left. \frac{dW}{dz} \right|_{A'} \frac{1}{\left. \frac{dz}{dz} \right|_{A'}}\end{aligned}$$

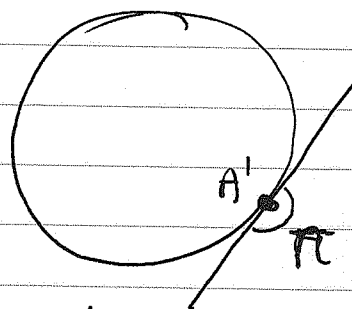
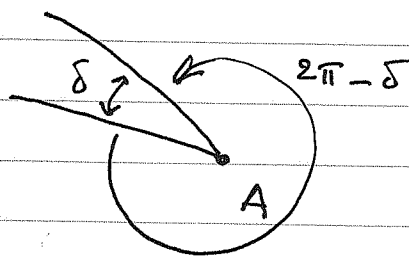
mentre

$$\overline{V}_{A'} = \left. \frac{dW(z)}{dz} \right|_{A'}$$

Quindi

$$\overline{V}_A = \overline{V}_{A'} \left. \frac{dz}{dz} \right|_A = \overline{V}_{A'} \frac{1}{\left. \frac{dz}{dz} \right|_{A'}}$$

Calcoliamo ora $\left. \frac{dz(z)}{dz} \right|_{A'}$.



Il punto A viene mappato in A' e dunque

l'angolo $(2\pi - \delta)$ in π . La trasformazione conforme è violata nel punto A (e in A'). In vicinanza di $z_{A'}$ la $z(z)$ deve avere queste espansioni

$$z = z_A + M (z - z_A)^{\frac{2\pi - \delta}{\pi}}$$

Quindi

$$\frac{dz}{dz} = \frac{2\pi - \delta}{\pi} M (z - z_A)^{\frac{2\pi - \delta}{\pi} - 1} = \frac{2\pi - \delta}{\pi} M (z - z_A)^{\frac{\pi - \delta}{\pi}}$$

per cui, siccome $\delta < \pi$,

$$\left. \frac{dz}{dz} \right|_{A'} = \lim_{z \rightarrow z_A} \frac{2\pi - \delta}{\pi} M (z - z_A)^{\frac{\pi - \delta}{\pi}} = 0$$

Ma allora, siccome $\overline{V}_A = \overline{V}_{A'} \frac{1}{\left. \frac{dz}{dz} \right|_{A'}}$ si ha che $\overline{V}_A \rightarrow \infty$ e $\overline{V}_{A'} \neq 0$.

Quindi il postulato di Kutta-Joukowski implica che $\overline{V}_A \rightarrow 0$. Determinare Γ in modo che $\overline{V}_{A'} = 0$ cioè A' un punto di stagnazione, comporta automaticamente il fatto che \overline{V}_A sia finite.

Ritornando alle (□) di pag. 76 si richiede dunque

$$\left. \frac{dW}{dz} \right|_{z_{A'}} = 0 \quad \text{e quindi}$$

$$\frac{dW}{dz} = K |V_\infty| \left(e^{-i\alpha} - \frac{a^2}{z^2} e^{i\alpha} \right) + \frac{\Gamma}{2\pi i} \frac{1}{z}$$

Onde $z_{A'} = a e^{i\theta_{A'}}$ (A' sta sul cerchio di raggio a) per cui

$$\left. \frac{dW}{dz} \right|_{z_{A'}} = K |V_\infty| \left(e^{-i\alpha} - e^{i(\alpha - 2\theta_{A'})} \right) + \frac{\Gamma}{2\pi a i} e^{-i\theta_{A'}}$$

$$\left. \frac{dW}{dz} \right|_{z_{A'}} = 0 \Rightarrow \Gamma = 2\pi i a K |V_\infty| \left[e^{i(\alpha - \theta_{A'})} - e^{-i(\alpha - \theta_{A'})} \right]$$

ovvero

$$\Gamma = 4\pi K a |V_\infty| \sin(\theta_{A'} - \alpha)$$

Si osserva che:

- Se il profilo ha più punti angolosi
- Se il profilo non ha punti angolosi

le procedure di Kutta-Joukowski non può essere impiegate. Infatti, nel caso delle lamine piane ci sono due punti angolosi e la procedura di Kutta-Joukowski che ha consentito di porre il punto di fuga in corrispondenza

del bordo di fuga. Evidentemente la singolarità corrispondente allo spigolo d'avant non si rimuove. In tal caso la velocità (nel piano z) diventa infinita e quindi ciò corrisponde (in base al teorema di Bernoulli) ad un atterramento della pressione, ovvero un distacco.

Si nota infine che $\Gamma = 0$ se $\vartheta_{A'} = \alpha$.

Applicando il teorema di Kutta-Joukowski, possiamo calcolare la forza di lift

$$\begin{aligned} |F| &= \rho |\underline{U}_\infty| |\Gamma| = \\ &= \rho 4\pi k a |\underline{U}_\infty|^2 |\sin(\vartheta_{A'} - \alpha)| \end{aligned}$$