
ATTI ACCADEMIA NAZIONALE DEI LINCEI
CLASSE SCIENZE FISICHE MATEMATICHE NATURALI
RENDICONTI

GIAMBATTISTA SCARPI

**Sull'evoluzione del profilo di velocità in moto
laminare a bassi numeri di Reynolds**

*Atti della Accademia Nazionale dei Lincei. Classe di Scienze Fisiche,
Matematiche e Naturali. Rendiconti, Serie 8, Vol. 70 (1981), n.2, p. 109–116.*

Accademia Nazionale dei Lincei

<http://www.bdim.eu/item?id=RLINA_1981_8_70_2_109_0>

L'utilizzo e la stampa di questo documento digitale è consentito liberamente per motivi di ricerca e studio. Non è consentito l'utilizzo dello stesso per motivi commerciali. Tutte le copie di questo documento devono riportare questo avvertimento.

*Articolo digitalizzato nel quadro del programma
bdim (Biblioteca Digitale Italiana di Matematica)
SIMAI & UMI*

<http://www.bdim.eu/>

Meccanica dei fluidi. — *Sull'evoluzione del profilo di velocità in moto laminare a bassi numeri di Reynolds.* Nota di GIAMBATTISTA SCARPI, presentata (*) dal Corrisp. E. MARCHI.

SUMMARY. — The development of velocity distribution in plane laminar flow is examined, neglecting inertial terms in respect to viscous ones. A solution is given, which satisfies all boundary conditions.

Scelto un sistema cartesiano ortogonale x, y, z , consideriamo un moto laminare piano e permanente di liquido viscoso, incomprimibile, che avvenga nello strato $-L \leq y \leq L$, normalmente all'asse z . Dette u e v le componenti secondo x e y del vettore velocità, è possibile definire una funzione di corrente ψ tale che sia

$$u = \frac{\partial \psi}{\partial y}, \quad v = -\frac{\partial \psi}{\partial x};$$

la ψ deve allora verificare l'equazione

$$\nabla^4 \psi + \frac{1}{\nu} \frac{\partial (\psi, \nabla^2 \psi)}{\partial (x, y)} = 0$$

ove ν è la viscosità cinematica del fluido.

Se supponiamo trascurabili i termini di inerzia rispetto a quelli dovuti alla viscosità del fluido (cioè se è piccolo il numero di Reynolds) l'equazione si riduce alla

$$(1) \quad \nabla^4 \psi = 0.$$

La (1) va risolta assegnando opportune condizioni al contorno.

In regime permanente, quando lungo l'asse x sia applicato un gradiente costante di carico piezometrico, le componenti u e v tendono ad assumere asintoticamente (in x) il valore

$$u = \frac{gi}{2\nu} (L^2 - y^2), \quad v = 0,$$

ove g indica l'accelerazione di gravità, i la pendenza motrice, per cui, asintoticamente e a meno di termini inessenziali, ψ assume il valore

$$\psi = \psi_\infty = \frac{gi}{2\nu} \left(L^2 - \frac{y^2}{3} \right) y.$$

(*) Nella seduta del 14 febbraio 1981.

Supponiamo ora che in $x = 0$ sia assegnato un andamento di u e v diverso da quello di regime asintotico, cioè che sia genericamente $u = u_0(0, y)$, $v = v_0(0, y)$; si vuol esaminare come evolvano al crescere di x le funzioni u e v , cioè come venga raggiunto il regime asintotico: è quindi un problema di « imbocco »; tali problemi, considerati già da Boussinesq [1], [2], sono stati trattati, nel caso piano o nel tubo circolare, con il metodo delle perturbazioni, o ricorrendo alla teoria dello strato limite (si veda ad esempio [3], [4], [5], [6]).

Dobbiamo dunque trovare una funzione $\psi(x, y)$ tale che sia

$$\nabla^4 \psi = 0 \quad \text{in } x \geq 0, \quad |y| \leq L$$

$$\frac{\partial \psi}{\partial y} = u_0(y), \quad \frac{\partial \psi}{\partial x} = -v_0(y) \quad \text{in } x = 0, |y| \leq L$$

e inoltre, trattandosi di liquido viscoso, che quindi aderisce alle pareti:

$$\frac{\partial \psi}{\partial x} = \frac{\partial \psi}{\partial y} = 0 \quad \text{in } x \geq 0, |y| = L.$$

Per semplicità rendiamo adimensionale il problema, ponendo

$$X = \frac{x}{L}, \quad Y = \frac{y}{L}, \quad U = \frac{u}{\sqrt{2gL}}, \quad V = \frac{v}{\sqrt{2gL}};$$

chiamando Ψ la funzione di corrente nelle coordinate X, Y , si ponga $\Psi = \frac{\psi}{L\sqrt{2gL}}$ e quindi $U = \frac{\partial \Psi}{\partial Y}$, $V = -\frac{\partial \Psi}{\partial X}$.

Si deve allora trovare una $\Psi(X, Y)$ tale che sia

$$(2) \quad \nabla^4 \Psi = 0 \quad \text{in } X \geq 0, \quad |Y| = 1$$

$$(3) \quad \frac{\partial \Psi}{\partial Y} = U_0(Y), \quad \frac{\partial \Psi}{\partial X} = -V_0(Y) \quad \text{in } X = 0, |Y| \leq 1$$

$$(4) \quad \frac{\partial \Psi}{\partial X} = \frac{\partial \Psi}{\partial Y} = 0 \quad \text{in } X \geq 0, |Y| = 1;$$

inoltre per $X \rightarrow \infty$ dovrà risultare

$$(5) \quad \Psi = \Psi_\infty = \frac{iL\sqrt{2gL}}{4\nu} Y \left(1 - \frac{Y^2}{3}\right) = CY \left(1 - \frac{Y^2}{3}\right).$$

Considero la funzione seguente:

$$(6) \quad \Psi_F(X, Y) = \sum_n \psi_n(X) \sin n\pi Y + \sum_n \chi_n(X) \cos n\pi Y + \Psi_\infty.$$

Se $\Psi_F(X, Y)$ deve verificare la (2) e la (5), si trova per ψ_n e χ_n l'espressione:

$$(7) \quad \psi_n = a_n e^{-n\pi X} + b_n X e^{-n\pi X}$$

$$(8) \quad \chi_n = A_n e^{-n\pi X} + B_n X e^{-n\pi X}.$$

Risulta allora, assumendo Ψ_F come funzione di corrente:

$$(9) \quad U_F(X, Y) = \frac{\partial \Psi_F}{\partial Y} = \sum_n n\pi (a_n + b_n X) e^{-n\pi X} \cos n\pi Y - \\ - \sum_n n\pi (A_n + B_n X) e^{-n\pi X} \sin n\pi Y + U_\infty$$

$$\text{essendo } U_\infty = \frac{\partial \Psi_\infty}{\partial Y} = C(1 - Y^2),$$

e

$$(10) \quad V_F(X, Y) = -\frac{\partial \Psi_F}{\partial X} = -\sum_n (-n\pi a_n + b_n - n\pi b_n X) e^{-n\pi X} \sin n\pi Y - \\ - \sum_n (-n\pi A_n + B_n - n\pi B_n X) e^{-n\pi X} \cos n\pi Y,$$

per cui le (3) forniscono

$$(11) \quad U_F(0, Y) = \sum_n n\pi (a_n \cos n\pi Y - A_n \sin n\pi Y) + U_\infty = U_0(Y)$$

$$(12) \quad V_F(0, Y) = -\sum_n (-n\pi a_n + b_n) \sin n\pi Y + (-n\pi A_n + B_n) \cos n\pi Y = \\ = V_0(Y).$$

Risulta, in $Y = \pm 1$

$$(13) \quad U_F(X, \pm 1) = \sum_n n\pi (a_n + b_n X) e^{-n\pi X} (-1)^n = \Phi(X)$$

$$(14) \quad V_F(X, \pm 1) = -\sum_n (-n\pi A_n + B_n - n\pi B_n X) e^{-n\pi X} (-1)^n = \chi(X).$$

Osserviamo che facendo variare n da 1 a ∞ (considerando quindi serie di Fourier) le (11) e (12) permetterebbero il calcolo dei coefficienti a_n, b_n, A_n, B_n ; la condizione (4) impone però che sia $\Phi(X) = 0, \chi(X) = 0$: ciò non è possibile che sia vero per ogni X , a meno che gli a_n, b_n, A_n, B_n siano tutti nulli; ma questo contrasterebbe con la (11) e la (12).

La funzione Ψ_F non ci permette quindi di verificare tutte le condizioni. Data la linearità del problema, possiamo pensare di sommare a Ψ_F altre funzioni « correttive », in modo da verificare sia la (2), sia la condizione sulle pareti.

Considero ora l'intera striscia $|Y| \leq 1, -\infty < X < \infty$; la funzione

$$\Psi_B = \begin{cases} \Psi_F(X, Y) & \text{in } X \geq 0 \\ \Psi_F(-X, Y) & \text{in } X \leq 0 \end{cases}$$

è l'estensione pari in X della Ψ_F ; ad essa corrispondono una estensione pari in X di U e dispari di V , e analogamente per Φ e χ : indichiamo tali estensioni con l'indice B .

Prendiamo ora la (2), e ne eseguiamo la trasformata di Laplace bilatera rispetto a X ; posto

$$\mathcal{L}_{\text{ix}} [\Psi(X, Y)] = \bar{\Psi}(s, Y) = \int_{-\infty}^{+\infty} e^{-sX} \Psi(X, Y) dX,$$

si trova che una soluzione dell'equazione trasformata di (2)

$$\mathcal{L}_{\text{ix}} [\nabla^4 \Psi] = s^4 \bar{\Psi} + 2s \frac{2 \partial^2 \bar{\Psi}}{\partial Y^2} + \frac{\partial^4 \bar{\Psi}}{\partial Y^4} = 0$$

è, indicando con A, B, C, D delle funzioni di s :

$$(15) \quad \bar{\Psi}_L = A \cos sY + BY \sin sY + C \sin sY + DY \cos sY.$$

Imponiamo ora che sia

$$\frac{\partial \bar{\Psi}_L}{\partial Y} = -\Phi_B(X) \quad \text{e} \quad \frac{\partial \bar{\Psi}_L}{\partial X} = \chi_B(X) \quad \text{in} \quad Y = \pm 1;$$

tali condizioni diventano per $\bar{\Psi}_L$:

$$\frac{\partial \bar{\Psi}_L}{\partial Y} = \mathcal{L}_{\text{ix}} [-\Phi_B(X)] = -\bar{\Phi}_B(s), \quad s \bar{\Psi}_L = \mathcal{L}_{\text{ix}} [\chi_B(X)] = \bar{\chi}_B(s) \quad \text{in} \quad Y = \pm 1,$$

e permettono di ricavare

$$A(s) = \frac{2 \bar{\chi}_B(s) (\sin s - s \cos s)}{s (\sin 2s - 2s)}, \quad B(s) = \frac{-2 \bar{\chi}_B(s) \sin s}{\sin 2s - 2s},$$

$$C(s) = \frac{2 \bar{\Phi}_B(s) \cos s}{\sin 2s - 2s}, \quad D(s) = \frac{-2 \bar{\Phi}_B(s) \sin s}{\sin 2s - 2s},$$

per cui

$$\begin{aligned} \bar{\Psi}_L(s, Y) &= \frac{2 \bar{\Phi}_B(s)}{\sin 2s - 2s} (\cos s \sin sY - Y \sin s \cos sY) + \\ &+ \frac{2 \bar{\chi}_B(s)}{\sin 2s - 2s} \left[\left(\frac{\sin s}{s} - \cos s \right) \cos sY + Y \sin s \sin sY \right], \end{aligned}$$

ove

$$\bar{\Phi}_B(s) = \sum_n \left[\frac{2 \pi^2 n^2 a_n}{\pi^2 n^2 - s^2} + \frac{2 \pi n b_n (n^2 \pi^2 + s^2)}{(\pi^2 n^2 - s^2)^2} \right] (-1)^n,$$

$$\bar{\chi}_B(s) = s \sum_n \left[\frac{-2 \pi n A_n}{\pi^2 n^2 - s^2} + \frac{2 B_n}{\pi^2 n^2 - s^2} - \frac{4 \pi^2 n^2 B_n s}{(\pi^2 n^2 - s^2)^2} \right] (-1)^n.$$

Notiamo che i poli di $\bar{\Psi}_L$ sono nei punti $s = \pi n$ (poli del secondo ordine) e dove risulta $\sin 2s - 2s = 0$ (poli di ordine uno) (*); nel punto $s = 0$ non c'è polo, come è immediato verificare.

L'equazione $\sin 2s - 2s = 0$ ammette infinite soluzioni; se s_j è una radice, tali sono $-s_j$ e la complessa coniugata s_j^* ; escluso $s = 0$ le radici sono tutte complesse. Consideriamo gli zeri nel primo quadrante ($\operatorname{Re}(s) \geq 0$, $\operatorname{Im}(s) \geq 0$), e ordiniamoli secondo le parti reali crescenti; la $\bar{\Psi}_L$ esisterà come trasformata di Laplace bilatera nella striscia $|\operatorname{Re}(s)| \leq \min(\pi, \operatorname{Re}(s_1))$.

Antitrasformiamo la $\bar{\Psi}_L$ applicando la

$$\Psi_L = \frac{1}{2\pi i} \int_{c-i\infty}^{c+i\infty} \bar{\Psi}_L e^{sX} ds;$$

poniamo $c = 0$, e calcoliamo l'integrale sul contorno costituito dalla parte di asse immaginario compresa fra $-R$ e $+R$, e dalla semicirconferenza di centro l'origine e raggio R , giacente nel semipiano $\operatorname{Re}(s) \leq 0$, quando $R \rightarrow \infty$; applicando il teorema dei residui:

$$\Psi_L = \sum_{\operatorname{Re}(s) \leq 0} \operatorname{Res}(\bar{\Psi}_L e^{sX}).$$

Si ha subito:

$$\operatorname{Res}(\bar{\Psi}_L e^{sX}) \quad \text{in } s = -k\pi \quad (k = 1, 2, 3, \dots):$$

$$R_k = (-b_k X \sin k\pi Y - a_k \sin k\pi Y - A_k \cos k\pi Y - B_k X \cos k\pi Y) e^{-k\pi X},$$

mentre

$$\operatorname{Res}(\bar{\Psi}_L e^{sX}) \quad \text{in } s = s_h \text{ (radici } \neq 0 \text{ di } \sin 2s - 2s = 0):$$

$$R_h = \frac{1}{\cos 2s_h - 1} \left[\exp(s_h X) \bar{\Phi}_B(s_h) (\cos s_h \sin s_h Y - Y \sin s_h \cos s_h Y) + \right. \\ \left. + \exp(s_h X) \bar{\chi}_B(s) \left(\frac{\sin s_h}{s_h} \cos s_h Y - \cos s_h \cos s_h Y - Y \sin s_h \sin s_h Y \right) \right].$$

Assumiamo ora come funzione di corrente la $\Psi = \Psi_F + \Psi_L$ che si può scrivere

$$(17) \quad \Psi(X, Y) = \sum_k (-1)^k 2\pi^2 k^2 a_k \sum_h \frac{\alpha_k(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} + \sum_k (-1)^k 2\pi k b_k \cdot \\ \cdot \sum_h \frac{\alpha_h(X, Y) (\pi^2 k^2 + s_h^2)}{(\pi^2 k^2 - s_h^2)^2} - \sum_k (-1)^k 2\pi k A_k \sum_h \frac{\beta_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} + \\ + \sum_k (-1)^k 2B_k \sum_h \left(\frac{\beta_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} - \frac{2\pi^2 k^2 \beta_h(X, Y) s_h}{(\pi^2 k^2 - s_h^2)^2} \right) + CY \left(1 - \frac{Y^2}{3} \right)$$

(*) Tale equazione ricorre frequentemente anche in problemi di elasticità [7] e le sue radici sono ampiamente tabulate [8].

ove

$$\alpha_h(X, Y) = \frac{\exp(s_h X)}{\cos 2s_h - 1} (\cos s_h \sin s_h Y - Y \sin s_h \cos s_h Y)$$

e

$$\beta_h(X, Y) = \frac{\exp(s_h X)}{\cos 2s_h - 1} (\sin s_h \cos s_h Y - s_h \cos s_h \cos s_h Y - s_h Y \sin s_h \sin s_h Y).$$

La somma in h va estesa a tutti gli s_h con parte reale negativa.

La (17) verifica, per come è stata ottenuta, la condizione di aderenza del liquido alla parete.

Derivando rispetto ad X e Y si ricava

$$(18) \quad U(X, Y) = \frac{\partial \Psi}{\partial Y} = \sum_k \left[2\pi^2 k^2 a_k \sum_h \frac{f_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} + 2\pi k b_k \cdot \right. \\ \left. \cdot \sum_h \frac{f_h(X, Y)(\pi^2 k^2 + s_h^2)}{(\pi^2 k^2 - s_h^2)^2} \right] (-1)^k + \sum_k \left[-2\pi k A_k \sum_h \frac{F_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} + \right. \\ \left. + 2B_k \sum_h \frac{F_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} - \frac{2\pi^2 k^2 F_h(X, Y) s_h}{(\pi^2 k^2 - s_h^2)^2} \right] (-1)^k + C(1 - Y^2)$$

ove

$$f_h(X, Y) = \frac{\exp(s_h X)}{\cos 2s_h - 1} (s_h \cos s_h \cos s_h Y - \sin s_h \cos s_h Y + s_h Y \sin s_h \sin s_h Y)$$

e

$$F_h(X, Y) = \frac{\exp(s_h X)}{\cos 2s_h - 1} (-2s_h \sin s_h \sin s_h Y + s_h^2 \cos s_h \sin s_h Y - \\ - s_h^2 Y \sin s_h \cos s_h Y)$$

e

$$(19) \quad V(X, Y) = -\frac{\partial \Psi}{\partial X} = -\sum_k \left[2\pi^2 k^2 a_k \sum_h \frac{g_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} + 2\pi k b_k \cdot \right. \\ \left. \cdot \sum_h \frac{g_h(X, Y)(\pi^2 k^2 + s_h^2)}{(\pi^2 k^2 - s_h^2)^2} \right] (-1)^k + \sum_k \left[-2\pi k A_k \sum_h \frac{G_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} + \right. \\ \left. + 2B_k \sum_h \frac{G_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2} - \frac{2\pi^2 k^2 G_h(X, Y) s_h}{(\pi^2 k^2 - s_h^2)^2} \right] (-1)^k$$

ove

$$g_h(X, Y) = \frac{s_h \exp(s_h X)}{\cos 2s_h - 1} (\cos s_h \sin s_h Y - Y \sin s_h \cos s_h Y)$$

e

$$G_h(X, Y) = \frac{s_h \exp(s_h X)}{\cos 2s_h - 1} (\sin s_h \cos s_h Y - s_h \cos s_h \cos s_h Y - s_h Y \sin s_h \sin s_h Y).$$

In particolare, ponendo $X=0$ nella (18) e nella (19), e ricordando la (3), si hanno le condizioni che permettono di calcolare i coefficienti a_k, b_k, A_k, B_k .

È opportuno fare qualche considerazione sulla convergenza delle serie in h : si verifica che posto $s_h = \xi_h + i\eta_h$ (con $\xi_h < 0$), quando $h \rightarrow \infty$ l'andamento asintotico di s_h è del tipo

$$(20) \quad \xi_h \simeq \left(\frac{\pi}{4} + h\pi \right), \quad \eta_h \simeq \pm \log \sqrt{\pi + 4h\pi};$$

inoltre osserviamo che quando $h \rightarrow \infty$ risulta:

$$\sin s_h = 0(h^{\frac{1}{2}}) \sin \xi_h + i 0(h^{\frac{1}{2}}) \cos \xi_h$$

$$\cos s_h = 0(h^{\frac{1}{2}}) \cos \xi_h + i 0(h^{\frac{1}{2}}) \sin \xi_h$$

mentre $\xi_h = 0(h)$, $\eta_h = 0(\log h)$; esaminiamo per esempio la serie

$$S(X, Y) = \sum_h \frac{f_h(X, Y)}{\pi^2 k^2 - s_h^2};$$

se poniamo $X=0$ siamo nelle condizioni più sfavorevoli per la convergenza; si ha

$$S(0, Y) = \sum_h \frac{s_h \cos s_h \cos s_h Y - \sin s_h \cos s_h Y + Y s_h \sin s_h \sin s_h Y}{(\cos 2s_h - 1)(\pi^2 k^2 - s_h^2)};$$

si consideri il termine generale della serie: parte reale e parte immaginaria dei tre termini a numeratore sono rispettivamente $0(h^2)$, $0(h)$, $0(h^2)$, per cui quello centrale si può trascurare.

La serie in esame vale il doppio della parte reale di quella che si ottiene limitando i valori di s_h al campo $\xi_h < 0$, $\eta_h > 0$.

Esaminiamo allora la parte reale del termine

$$S_h = \frac{s_h \cos s_h \cos s_h Y}{(\cos 2s_h - 1)(\pi^2 k^2 - s_h^2)},$$

considerando i valori asintotici delle funzioni che vi compaiono. Per $h \rightarrow \infty$ risulta

$$S_h = \cos \xi_h \sin \xi_h Y 0(h^{-3/2+|Y|/2}):$$

se $|Y| < 1$ la serie $\sum_h S_h$ converge; se $|Y| = 1$ si ha immediatamente $S(0, 1) = 0$.

Un ragionamento simile è possibile ripetere per le altre serie analoghe. Una verifica più accurata va fatta per i termini del tipo

$$\frac{s_h^2 \cos s_h \cos s_h Y}{(\cos 2s_h - 1)(\pi^2 k^2 - s_h^2)}$$

che figurano nelle serie contenenti F_h e G_h ; si verifica che essi sono $O(h^{-1/2+|Y|/2})$ e però a segni alterni; quando $|Y|=1$ vengono eliminati da un termine che risulta uguale e contrario, nel caso della F_h ; nel caso della G_h , il primo addendo diventa asintoticamente uguale alla somma degli ultimi due, cosicché il termine generale diviene $O(h^{-1-\varepsilon})$, con $\varepsilon > 0$.

BIBLIOGRAFIA

- [1] J. BOUSSINESQ (1891) – *Sur la manière dont les vitesses, dans un tube cylindrique de section circulaire, évasé à son entrée, se distribuent depuis cette entrée jusqu'aux endroits où se trouve établi un régime uniforme*, « C.R. Acad. Sci. Paris ».
- [2] J. BOUSSINESQ (1891) – *Calcul de la moindre longueur que doit avoir un tube circulaire, évasé à son entrée, pour qu'un régime sensiblement uniforme s'y établisse, et de la dépense de charge qu'y entraîne l'établissement de ce régime* « C.R. Acad. Sci. Paris ».
- [3] L. SCHILLER (1922) – *Die Entwicklung der laminaren Geschwindigkeitsverteilung und ihre Bedeutung für Zähigkeitsmessungen*. « Zeitschr. für ang. Math. und Mech. », n. 2.
- [4] S. GOLDSTEIN (1938) – *Modern developments in fluid dynamics*. Oxford.
- [5] H. SCHLICHTING (1951) – *Grenzschichttheorie*, Karlsruhe.
- [6] S. WILSON (1969) – *The development of Poiseuille flow*, « Journ. of fluid Mech. », vol. 38.
- [7] L.S.D. MORLEY (1963) – *Simple series solution for the bending of a clamped rectangular plate under uniform normal load*, « Quart. Journ. Mech. and appl. Math. », vol. XVI.
- [8] L. RICCI (1951) – *Tavola di radici di basso modulo di un'equazione interessante la scienza delle costruzioni*, « Rivista di Ingegneria », n. 1.