九州大学学術情報リポジトリ Kyushu University Institutional Repository

層流境界層方程式の一近似解法(二)

山田, 彦兒 九州大學流體工學研究所

https://doi.org/10.15017/7157271

出版情報:流體工學研究所報告. 5 (2), pp.1-10, 1950-03-25. Research Institute for Fluid

Engineering, Kyushu University

バージョン: 権利関係:



層流境界層方程式の一近似解法(三)

所 員 山 田 彦 兒 (昭和二十四年二月十一日受理)

多. 4 Schubauer の楕円柱

上述の如くN=0.1 ($\phi=0$)の兩式を採用した近似が相当に良いので、 良く試みられる Schubauer の精円柱 $^{(11)}$ に之を用いて見よう、(5)をW、 み、に就いて解き, $W=U_1$ S (S=8/ δV)の置換えを行って整頓すれば

$$-\zeta' = \frac{1}{u_1} \frac{B_0 b_1 - B_1 b_2}{A_0 b_1 - A_1 b_0} + u_1'' \zeta^2 \frac{a_0 b_1 - a_1 b_0}{A_0 b_1 - A_1 b_0}$$

$$-S' \zeta = \frac{1}{u_1} \frac{A_0 B_1 - A_1 B_0}{A_0 b_1 - A_1 b_0} + u_1'' \zeta^2 \frac{A_0 a_1 - A_1 a_0}{A_0 b_1 - A_1 b_0}$$
(18)

U1, U1, U1 の値としては、圧力極小の点迄は Schubauer の脚えた値から夫々図上で内押したものを、それ以後は Howarth の修正値(12)を、更にその後は Schubauerの値を適宜に修正して用いる事とした、第十一表の左半が之である。

計算は2回行って見た、一回は Howarth に做って、圧力極小点(x=13)に於て Pohlhausen 法の億に接続した、此処で $\omega=0$, $\varnothing=0$, そして比処の S^2/V の値としては、S Chubauer の計算した Pohlhausen法の値(かか推定した値) 23.35 目のに、此等の初期値から出発して Runge - Kutta 法 に依って得られたものが第十一表中央のI列の値であり、第二図中のI 曲線である、一 $\omega+\omega$ が 2 に違したところ ω 教離点であるがら、

Pohlhausen 法の場合よりも剝離の方に近寄る事は明かざあるが、遂に剝離は起めたり、二面目を矢張り Pohlhausen 法の値に接続したのであるが、接続点は充分に加速部分にある X=0.5 ざあって、初期値は Schubauer の

⁽¹¹⁾ G.B. Schubauer: Air Flow in Separting Laminar Boundary Layer, N.A.C.A. Tech. Rep., No. 527 (1935).
(12) 脚註 (5) 参照

(それから図式に内挿した)計算値 $\omega=0.380$ で、勿論此処を $\partial=0$ である。やはり Runge-Kutla 法に依って積分を行い、結果は第十一表右側の正列及び第二四中のII曲線で示されている、制離をしたい事」と同じである。

禁	+		表
---	---	--	---

£.				/X>				
***************************************	×	Цą	u	a.u. a	ω (<u>]</u>		w C	(L)
***************************************	0.5	1,215	0.353	-152			0.3800	0,0000
	0.55	1.231	0,287	-1.15	**		Const part	
***************************************	0.6	1.244	0,233	-0.915			0,3336	-0,08171
****	0.65	1.254	0.191	- 0,1750	T.PSG			
****	0.7	1.262	0.155	-0.620	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	to venida	0,2743	-0.081771
	0.8	1.274	0.1094	-0,420			当	
	0.9	1.282	0,0734	-0,285			0,1791	-0.05434
***************************************	1.0	1.288	0.0449	-0.215				
***	1.1	1.292	0.0240	-0.180			0,0754	-0.01448
	1.2	1.295	0,0089	-0175			NO PLAN	
	1.3	1.295	-0.0054	-0.210	00000	0.0000	-0.0211	+0,00987
***************************************	14 .	1.294	-0.0240	-0255			A .	
	1.5	1.290	-0,0500	- 0,260	-0.2180	0,0229	-0,2394	0.01319
	1.6	1.284	-0.0750	-0.255	Paris de la		第内	100-4-1
	1.7	1.275	-01000	-0.120	-0,5448	0.0821	-0,5890	0.06985
-	1.8	1,264	-9119	-0,140		· Canada has		
***************************************	1.9	1,252	-0.126	-0.005	-a81745	0.2819	-09408	0.2777
***************************************	2.0	1.240	-0116	+0.100	De word 2			12、夏世
	2.1	1.230	-0.0960	+0,260	-08283	0,6245	-0,9050	0,61758
***************************************	1355				40205	0,0273	Regiun	19 5 4

Schubauer の実験的に見出した剝離点はX=1.99±0.02であるから、上に得られた結果は近似法の粗雑た事を示しているように見えるかと知れたい、実際 Howarth の近似法或は Karman-Millikan の近似法(13)は、実験値よりも若干早目に削離点を換えさえするのである、然し境界層方程式を精密に解く事と、それが実験値に一致する事とは自ら別の問題であつて、之に就では後に一言するであるう。

尚」と正を比較して眼につく事は、圧力極小点附近の僅かの速度分布の相

⁽¹³⁾ Th. V. Karman & C.B. Millikan: On the theory of Laminar Boundary Layers Involving Separation, NACA, Tech. Rep., No 504(1934). Millikan: J. Aero. Sci., 3(1936), pp. 91-94. Doenhoff: NACA, Tech. Note, No. 544(1935)

異が、減速領域に於る次第に拡大されて表われる事であつて、之は減速領域の速度分布が弯曲点を有して不安定である事と联関するのであるう。此の点のみから見ても、減速領域の計算の信頼度乃至されと実験との対応に就では、慎重に吟味される必要がある。

多5. Hiemenzの円柱

Hiemenz の 円柱 (直径 9.75 cm) (14) の 固 () の 速度 分布 は 複 秒 単位 で U₁ = 7.151 × - 0.0449 サ x³ - 0.000 3300 × 5

それ放現在の方法に依つて Pohlhausen 近似を更に進めて見る事とし、上 と同様に圧力極小点(<math>x=6.050 cm) z接続(W=0, 9=0)する、此処の S^2/V としては Pohlhausen の計算値を内挿して 1.96 を得、之を用いた。 第十二表が計算結果であつて、矢張り Runge-Kutta 法を用いて

	**************************************	W	· Lund	- W + D
	6,050	0.0000	0,0000	0,0000
	6,250	-0.2319	-0.0463	0.1856
	5,500	-0.6345	-0,0514	0.5831
Bireto-11	6,750	-1.254	0,0600	1,324
	6.830	-1.612	0.213	1,825
	6,853		804.5	2.000

第十二表

X=6,830 迄進み、そこから創離点迄は極めて近いので、図上で外挿した、 剝離は X=6,853 (80.5°) に見出されて Girtler の値に近づく、 円柱で

⁽¹⁴⁾ S. Goldstein: Modern Developments in Fluid Dynamics I, PR 148 = 153, 161-162.

⁽¹⁵⁾ H. Görtler: ZAMM. Bd. 19 (1939), S. 129-140.

は Hiemenz 法が従来信用されているので、速度分布は此の近似でHiemenz に近寄るものと予想したところ反対とたり、第三図に示した如く([中=0]の曲線)、やはり Görtler に近づいた、近似を進める事に依つて Görtler 側に移動する事は、その近似の良否は別として、正しい解か Görtler 側に在る事を示唆するものと考えて誤たないであろう。

多6、近似計算式の特異点

Pohlhausen の近似に於て ω' (或は χ') が無限大とおろのは ω =2.00, -2.96 (λ =12, -17.76) の二点であって、積分範囲に此の何れかが入る際には近似が破れる事周知の通りである、現在 $(n=0.1; \varphi=0)$ は変数が

第十三表

	发 下	二表		
N.	ω_1	W2	Ws	
5,3944	(皇)(皇)(皇)()(此)		0000	
2.5	1.156	11.987	-7025	
2.25	0.768	11.004	- 7.649	
2.0	0.416	10.002	-8,300	
1.75	0.006	9.004	-8.951	
1.6955	0.000			
1,5	-0,276	8,000	-0.608	
1.25	-0.620	7.000	-10.264	
1.0	-0963	6,005	-10,924	
0.75	-1,302	5.001	-1.1.583	
0,5	-1.640	4.003	-12.245	
0,25	-1.973	3,000	-12,910	
0.0	-2.306	1.999	-13,575	
-0.25	- 2.643	1.001	-14,240	
-0.5	1-2,978	0.003	-14.908	
-0.175	-3,308	-0.998	715,577	
-1.0	-3,638	-1.998	-16,247	
-1.25	-3,966	1-2,999	-16,917	
-1.5	-4,296	-4.000	-17,588	
-1.75	-5.000	-4.623	-18,261	
-2.0	-5,998	-4,951	-18,933	
-2,25	-6,997	-5.279	-19.607	
-2.5	-8.002	-5601	-20.281	

ω, Φの二つであるから、此の特異点はω, Φ面上に線となって現われ、それは(18)がら見て

$$A_0b_1 - A_1b_0 = 0$$
 (19)

で興えられる、左辺は ω ,ひに関する双三次の整式であるから、例えばひを決めて三根 ω , ω 2, ω 3を並める、 斯くして得られたものが第十三表であって、之を第四図中に ω , ω 9= ∞ 0 の曲線として示した。

同図中には創離條件 2+ W-3=0 を示す直線、主流が物体前端に切線的に入射する條件を指示する点 Tg.-Ent. 即ち(W=0, Ø=0.135625)と記入されている、同図から知れるように、Tg.-Ent.から刺離点迄、或は圧力極小点で Pohlhausenに接続(W=0, Ø=0)して創磁点に至る、等の積分には大凡特異点を横切る恐れは無いのである、唯制離線が特異点を示す一分歧と略、重信つでいるが、此の兩線は精密解に於では恐らく一致すべき事が予想されるので、剥離線より前に此の特異点に出会う際には、此の交点を以て創離点の近似位置と見做すべきであるう。図中に示した点線は、其処に記入されている如く、既に計算した幾つかの場合の積分曲線である。

現在の立場から見れば、Pohlhausen 法は積分曲線をW軸上に限定し、Howarth の近似法は之を図の Howarth 曲線上に限定するものと見做され、Dryden の改良法と亦或一本の曲線を特に速び出す、即ち凡のる積分曲線を特定の一曲線に対応づけ、此の特定曲線上の事柄を以て凡でを代表せしめる手段に外たらない、従って一媒介変数法の良否は、実用上多く取扱われる型の流れに対する此の対応の良否に依って決定され、何れの方法と雖と、何時の場合にも良好であるとは期待出来たい、此の欠点は現在の二媒介変数法とても、更に多くの媒介変数を用いる方法に対しては同断であるけれ共、唯その適用範囲が從来のものより広められるのである。

岐点に於ては 11=0 であるから(18)から

B.b1-B1b. = 0, B.A1-B1A. = 0

を必要とし、此處では(19)が成立しては行らない事から

$$B_0 = B_1 = 0$$
 (20)

と信る、ところが(20) は(11)と同じであって、既近の如く、Φ=0,としては根を持たない、即ち第四四の面上では岐点に相応する点は無く、從って前方岐点から積分を始める筆は出来ないのである。然し岐点から圧力最小点

附近迄は Pohlhausen 法が充分実用的なのであるから、それ以後に現在の 方法を接続して充分な近似を期待し得るであるう。

(20)の中に中を媒介常数として残置すると、之は W, J, 中空間に於ける一本の空間曲線を表わし、此の曲線は W, J 面には交らないけれ共、中を適当に選べば、之に平行な平面と交っている。此等の交点の数例を W, J 面に投影して示したものが原四四中の (St.-Pt.)である。

87 全域に適用し得る計算式

第十四表 abs -0.01630226 0.05725.461 0.01129279 - 0.00750356 0.00753962 -0,00198413 0.00569720 -0.00725521 0:03796445 -0,00520570 -0.00122022 000498925 0,03479089 -0,00482871 0.7234463 -0,00793650 -0.03001440 0.03015879 0.02042228 -000193262 0.2740872 -0,015822617 B₁ -0,00363093 0.01495685 0.01507932 -0,00793650 0.02258573 ala 0.00785731 -0,00363093 0.01377373 91 -0.03001440 0.015.017947 -0.03260439 00 -0,01582267 0.00709953 -0.02080036 61 1,000000 -1,000000 -0.185337 di

第十回表を基礎として方程式の特異点、剝離の線,及がTg.-Ent.の点は前と全く同じ計算を繰返して得られ、之を図示したものが第五図である。
Tg.-Ent.が ω =0, β =-1.57864である事を挙げる以外に数値を述べる事は差控えよう、中の採り方が小さ過ぎた属に β t.-Pt.が特異点に極めて近く、此の儘では β t.-Pt. から解いて行くには用立たないけれ共、必要とならは全域に適用する計算式が得られる事を示すに充分であろう、又此の儘でも境界層の殆んと全域に用いる事が出来,その際には β t.-Pt. 附近だけ、中国 181466、 β =-1.81466 と置いて得られる β 0 Pohlhausen 類似の方程式を用いる事とすれば良い。

第五図には中三のの際の港の剝離線と特異点の線が固き込まれていて、之等と新しい其等を比較して目立つ事は、剝離線と之に重はる特異点曲線とがをの相対位置を殆んビ疫えない事である。之は W. J. 中 空間に於て兩者の面が同様の位置を占めている事で在つて、「媒介変数を更に増加すれば、兩者を表わす趣曲面は次第に一致する事を期待出来るであるう。

 $\Phi=1.81466$ と探る事に依つて起る近似度の変化を知る爲に、Harrineeの場合に戻り、 $U_1=0$ の場合と、至るところ剝離点状態にある流れとを計算して見た、前者に於てはW=0, $\Theta=-1.517864$ 即ち

$$\sqrt{\frac{u_1}{v_1}} S = 5.2382$$
 $\sqrt{\frac{u_1 \times}{v}} \cdot \frac{\tau_0}{\rho u_1^2} = 0.33675$ $\sqrt{\frac{u_1}{v_1}} S_1 = 1.7630$ が得られ、後者に於えば

m=-0.090096; $\omega=-0.85913$, $\vartheta+\phi=1.14087$ とはったが、之等を多2の其等と比較して、殆んビ差異の無い亊を知るのである。

88二三の注意

以上述べて来た前に依って此の積分法の精度は相当に期待出来るのであるが、その反面、一般には联立方程式の数値積分を行う事となる為に、第一近似である Pohlhausen 法に較べて多大の労力が要求せられる、方程式は

$$\frac{d\omega}{dx} = \alpha_0(x)F_0(\omega, \theta) + \beta_0(x)G_0(\omega, \theta)$$

$$\frac{d\theta}{dx} = \alpha_1(x)F_1(\omega, \theta) + \beta_1(x)G_1(\omega, \theta)$$
(21)

の型を持ち、此処に以、及は問題毎に與えられる数値、下、Gは問題に無関係

毎既知の函数であつて、主向労力は、数値積分のステップ毎に興えられるW、 のに対して下、Gの値を計算する事に集中している、それ故斯る計算を大量に 行う場合には、予め必要の範囲(第四図参照)に亘って下、Gの数表を作製し でおいて、要求される値を内挿によって朮めるか 、或はグラフから読取る 如く計画するのか良いであろう。

此処では図式積分法を二注試験して見た、即ち先づPohlhausen法で求めた W。を da/dx の右辺に用いての、を図式に積分し、之を dw/dx の右辺に用いての、を図式に積分し、之を dw/dx の右辺に用いて W1 を積分し、以下之を繰返すのである。一例 は第一図 の Howarth の場合に記入されているが、此の場合の如く 收斂の良い時にも積分曲線が動かたくたる迄には数 国の 解逐しを必要とし、不都合の場合に至っては收斂を保証し得たいので在って、軍に此の儘では成功を期し難い。

次に解の近似性に就いて述べよう、層流境界層方程式の解法は何れも近似度を判定し得る簡単は一般法を持たないのであって、本法とでもその例に漏れないのであるが、結局は解が條件と方程式を充せば足りるのである、條件に就いて現在問題は無いのであるから、得られた解を方程式(1) △= ○ 即ち(4) に投入してそれがそれが零から外れる度合を以て近似の一指標とすることが出来る、方程式には二面微分迄を含んでいるから、たとえ積分曲面に於ける近似が精密であっても、△= ○ からの外れは大きい事を予期しなければならない。

 $U_1 = Q_0 - Q_1 \times g$ の際の H_{0Warth} の精密解は正確だ解の一つの標準に考えられる、従って之と大差ない現在法の解(含3)を又標準と見做して、それの $\Delta = 0$ からの外れを計算しよう、 $\Theta 1$ の記号を用いて今の場合

$$-u_{1}^{2} \cdot \frac{\partial_{0}}{\partial x_{1}} \triangle = \left(\frac{1}{2} \frac{\omega^{2}}{\omega} - \frac{1}{1-X}\right) \int_{0}^{+\infty} \frac{\partial f}{\partial \eta} - \int_{0}^{+\infty} \frac{\partial f}{\partial x} + \frac{\partial f^{*}}{\partial x} \frac{\partial f}{\partial \eta} - \frac{1}{1-X}\left(1 + \frac{1}{6\omega} \frac{\partial^{2} f}{\partial \eta^{2}} - \int_{0}^{2}\right)$$

$$-u_{1}^{2} \cdot \frac{\partial_{0}}{\partial x_{1}} \left(u_{1}u_{1}^{2} + y \frac{\partial^{2} u}{\partial y^{2}}\right) = \frac{1}{1-X} \left(1 + \frac{1}{6\omega} \frac{\partial^{3} f}{\partial \eta^{2}}\right)$$
(22)

とおるから、若干の数値計算の後に第十五表が得られ、之を以て標準的お誤差の指標と見る事が出来るであるう、尚要請された通りに、△は η=0.1 の間に於て二四符号を変化している。

最後に境界層方程式をのものの近似性に就いて一言しまう、剝離点に近ついて境界層が厚さを増すとうP/by=0の仮定が近似性を欠ぎ從ってのP/d×の値の採り方が不確定となる事、そしてその不確定の範囲内に於けるのP/d×

第十五表

	X = 0.	08	X = 0.119	
	$-\bar{u_1}^2 \frac{\alpha_0}{\alpha_1} \left(u_1 u_1 + \sqrt{\frac{3^2 u}{3 y^2}} \right)$	$-U_1^2 \frac{\alpha_0}{\alpha_{1'}} \Delta$	$-\widetilde{u}_{1}^{2} \frac{\chi_{s}}{\chi_{t}} \left(u_{1}u_{1}^{\prime} + V \frac{\delta^{2}u}{\delta y^{2}} \right)$	$-\tilde{u}_{1}^{2}\frac{\alpha_{0}}{\alpha_{1}}\Delta$
0.0	0.000	0.000	0.000	0000
0.1	0389	-0.178	0.096	-0.031
0.2	0.704	-0.196	0.344	-0,084
0.3	1.136	-0.067	0.6817	-0099
0.4	1,556	0.143	1.072	-0,026
0,5	1.916	0.323	1.442	0.109
0,6	2.166	0.358	1.741	0,033
0.7	2.257	0.186	1.916	0.196
0.8	2.140	-0.130	1.910	-0.008
0.9	1,767	-0.348	1.668	0.228
1.0	1.087	0,000	1,135	0.000

の選び方に依って剥離点位置が大いに変化する場合のある事は、例えば、Howarth(16)を述べているところである、從つて此の点のみから見てと実験位置に剝離点を見出す事を以て直ちに解の近似性の規準と考える事は出来たいのであるが、更にもう一つの理由で境界層方程式が剝離点附近に於てNavier-Stories方程式との近似性を失って来る、即ち此の近似性は実験的に得られた精密なり(x,y)を境界層方程式に用いるだけでは散われないのであって、壁面の曲率から来る方程式の補正を度外視しても、更にいるがの項を補正したければたらないのである、或は率る実験的に得られたるx(p-vax)を境界層方程式の1つのxのる、或は率る実験的に得られたるx(p-vax)を境界層方程式の1つのxに代用して始めて実験との一致が期待出来るというべきであろうか。

元来 ひ言文 玄 取去る事け微分方程式の性格を一変するのではあるければ、此の事から起る誤謬は合理的たり、或は実験値としてのりを用いる事に依つて或程度迄散われるのでもあろう。然しひ言文: が省略出来ない数値に達する場合には、上述の如く、実験値としてのりその儘ではなく、何らかの手段で見積られたひ言文 に対して補正を行い、仮のりを用いるのでなければ実際との数値的一致は期待し得ないであろう。

であり、又 $R=\alpha_c^2/\alpha_1 \nu$ であつて、Z=0.119 比於で略、 $U_1S_1/\nu=\sqrt{R}$ の関係にある事を付言しよう、(3)。

	第十二六表
η	$-U_1^2 \frac{\alpha_0}{\alpha_1} \left(\sqrt{\frac{3^2 u}{3 \times 2}} \right) \cdot R$
Carlo Co. or early	0,000 × 104
0.1	3.156
0,2	5.840 "
1.50.70.3.5	57.57 1 0 "
0.400	8,569
0.5	8,364
0.6	7192
0.7	5.296 "
6.85	3.074
0.9	1074
1.0	0,000 X 104

此の報告の数値計算は、一部分高木良子、大半永井三部の兩氏に依って遂行された、記して謝意を表し慶い。

「最大の事」のある様式のは終せの対象とのではあった。







