关于突然起动时圆柱尾流中 形成的二次涡

M.Coutanceau et R.Bouard

前文〔1, 2〕已指出,利用我们改进过的显示技术,能确定速度场和附体尾流的主要几 何特征,此尾流是产生在圆柱(直径D)下游,圆柱在流体中突然起动并以常速 V。在垂直 于母线方向上运动。雷诺数Re(=V。D/v,v为动粘性系数)为5-40之间。不论对于定常流 动或对于非定常流动(即圆柱是突然起动)情况,我们的测量都是足够准确的,他们与理论 结果比较都是符合的。这样便首次证实了〔3〕的预计。

mm, muet, 5 mn, en noir et blanc).

[68]Film O.N.E.R.A. n° 621 - Recherches sur les pales d'hélicoptères (1970) (16 mm, muet, 11 mn, en couleur).

[69]Film O.N.E.R.A. 1° 647 - Simulation (courant plan) de l'écoulement aulour d'une pale d'hélicoptère (1970) (16 mm, muet, 3 mn, en couleur).

[70]Film O.N. E. R. A. n° 174 - Quelques exemples d'écoulements visualisés au tunnel hydrodynamique (1958) (16 mm, sonore, 14 mn, en couleur).

[71]Film O.N.E.R.A. n° 412 - Simulation de l'effet de sol (1971) (16 mm, sonore, 20 mn, en couleur).

[72]Film O. N. E. R. A. n° 485 - Ecoulement autour d'un avion delta en vrille(1964) (16 mm, sonore, 6 mn 1/2, en couleur).

[73]Film O. N. E. R. A. n° 605-E coulement autour de rotors d'hélicoptères(1969) (16 mm, sonore, 15 mn, en couleur).

[74]Film O.N.F.R.A. n° 432 - Visualisations d'écoulements hydrauliques
 (1963) (16 mm, sonore, 16 mn 1/2, en couleur).

[75]Film O.N.E.R.A. n° 333 - Effet de sol sur une plate-form à hélice
(1960) (16 mm, sonore, 10 mn 1/2, en couleur).

译自: Henri Werlé, Visualisation hydrodynamique

d'écoulements instationnaires, Office National d'Etudes et de Recherches Aérospatiales, O.N.E.R. A., Note Technique № 180 (1971).

(栗小华译 黄瑞新校)

• 209 •

本文讨论非定常情况, 研究的雷诺数范围扩大到5000的量级, 对于无量纲时间 $0 < t^* \le$ **3.**5($t^* = tV_0/D$)的情况作了更详细的研究。

实验方法 在〔1〕和〔2〕中已描述了所用的方法,得到了相当细致的流动显示。从曝光 时间内轨迹的长度推算出了速度场,对所得的照片做出了正确的判读。

为了得到所希望的雷诺数,在矩形截面槽中灌满适当粘性系数ν(30cSt≦v≦1cSt)的 液体(我们考虑用石蜡油,水-丙三醇混合物和纯水等);圆柱作垂直运动,其轴是水平 的。

为了减小壁面和端部(底部和自由面)的影响,我们用一个大 槽(56×46×100cm), 在圆柱处于半高时拍下照片。

圆柱和拍照仪器的移动用 T形支架耦联,并用滑轮和平衡体实现协调运动。起动可以说 是瞬时的,经过一个合适的时间间隔后拍下照片。

为了得到一个理想的流场,我们所用圆柱的直径尽可能大些,这样就可忽略壁面效应。 正如我们在〔2〕中所指出的,这些效应既依赖于时间又依赖于雷诺数值。这里我们感兴趣的 只是流场建立的初始情况。我们所研究的雷诺数为30—5000之间,直径变化保持在 3 — 9cm 之间。

为了尽可能真实反映流动的实际情况,用固体反射颗粒(镁粉),即用流体所能容许的 相当细小的扩散物(把它们连续地撒在实验流体中)来实现流体显示。

结果介绍 图1和图3介绍了我们的显示照片的一些例子。

对附体涡旋随着t*和Re演化的简单的定性研究表明,当这些参数在一定范围内时,在主 尾流中,离分离点(指主要流动离开壁面的那点)不远处出现流线的局部"鼓包",而后形 成一个、两个或更多的二次涡。这种现象在照片上很明显,照片为t*=2.5时的精况。

图 1 给出了 Re = 3000 时尾流的整体结构,图 2 和图 3 示明了分离区的流动细节。在本 文中,考虑到对称性,我们只研究尾流的一部分即所拍的照片是尾流的上半部分。流动是从 左向右的。

在图 2 上(Re=300)可以看到,在分离点和下游驻点之间,流线在圆柱壁面附近呈现出一个"鼓包"。这说明流体颗粒的运动在局部地方相当缓慢。此现象随雷诺数的增大而扩大,在雷诺数从100到400时是很明显的。

对于更大的雷诺数,大约到 800,这种"鼓包"必然导致封闭流线的形成,即形成"二次涡",它迫使周围的流体微团为了绕过它而沿着很弯曲的轨迹运动。图 8 相当于 Re = 550 的情况。

此外,有两个尺寸和强度都相等的二次涡(都是在 *t** = 2.5 时现察到的)。图1照片是 Re = 3000的情况,可以看出,在分离点周围又形成了一些其它更小的涡旋。

回流区内的结构变化表明各种流动状态的存在。为了弄清这一事实,我们对速度场和附体尾流的各种几何特征做了细致的研究。我们给出了一些 颇 有 意 义 的 最 初 结果。例如,我们注意的时间t;随Re的变化。t;是在给定的雷诺数下,使回流区的长度达到圆柱直径的 L时(即L/D = 1)所需的时间。把时间t;表示为 Re 的函数,相应的曲线在图 4 上,它有两个显著的坡度变化:开始时Re \leq 60时,曲线下降很快,然后它突然上升,直到Re \approx 500,接着,虽然还随Re增加而上升,但变化显然平缓多了,而且雷数越大,变化就越趋平缓。t;值并不是特殊的,对于 t_i *的实验值来说上述现象继续存在,有时候,因i很小,坡度的第二个变

• 210 ·

化更不明显了,特别是对应于主尾流(L=0)出现的时刻 t^{*},它随Re的增大先迅速下降,然后不断增大。

实际上,对于给定的雷诺数来说,一般情况下,当下降的时间*t*加大时*,尾流也变大,这大约在Re=60时最早出现,发展也最快。

所做的这些观察,对于固定的*t**(小于主尾流"崩溃"的开始时刻)来说,回流区长度可能在Re数增大时反而缩短,比如*t**=2.5时对应于Re=60和5000时的*L*/D分别是1.1和0.7。

图 4 曲线的坡度变化和我们见到的现象一致,当Re在4.4(此时主尾流出现)和 5000(我 们实验的最大值)之间变化时,出现三种流动状态:即:Re≦60时,主尾 流的发展没什么 异常,在60<Re<500时,在下游,流线在壁面附近呈现出局部的"鼓包";而在 500<Re <5000时,出现一个或更多的二次涡。看起来,这种很不稳定的单个二次涡的出现,必然会 迅速导致"一对"涡的出现,而涡对结构是稳定的。



 $[R] 1 t^* = 2.5; Re = 3000$



图 3 *t** = 2.5; Re = 550 箭头指出单个的二次涡

7



图 2 t* = 2.5; Re = 300 箭头指出"鼓包",它表明二次涡的产生



与其他结果比较 与已有的实验工作相比,Taneda和 Honji^(5,8)虽然已经明白指出在 Re>550 时会出现一对二次涡,但是他们没有提到中间结构的存在以及关于这些结构的一些 很重要的结果,特别是回流区的长度随 Re 而变化。另一方面,对于两个二次涡的出现,尽 管已在 Re = 40,000⁽⁷⁾的计算中指出来了,但对于我们这里所考虑的雷诺数范围,还没有计 算结果,在〔8—10〕中只提到了"一个简单的流线鼓包"(人们可以将曲线缩短而给出圆柱 的涡量〕和"单个二次涡"这两种结构。

我们的研究明显地证实了上述这些现象的存在,而这些现象在以往的工作中还尚未曾观

211 *

关于以冲击方式开始运动的 圆柱周围的速度场

I. 位势流区域的流动

永田拓 松井辰弥 安田治夫

1. 引言

在圆柱突然以一定的速度开始运动的情况下,圆柱周围最初虽然是位势流动,但随着边 界层的发展,经过某一过渡性的流动之后,便成为一种伴有周期性地放出分离涡的流动。从 这种过渡性流动可以观察到非定常流动中边界层的发展,边界层的分离,以及分离 涡的 形 成、发展和破裂的状况。在工程学里,与非定常流动中分离现象有关的问题甚多,这种流动 历来就引人注目。

察到。这些现象进一步证实积补充了数值计算所提供的资料。流场显示和全面的"判读"实验结果正在进行中。我们希望能提出有关这方面的问题并给出有价值的结果。

参考文献

[1]M.Coutanceau et R.Bouard, J.Fluid Mech., 79, 1977, P.231-256.

[2]M.Coutanceu et R.Bouard, J.Fluid Mech., 79, 1977, P.257-272.

[3]M.Van Dyke(non publié).

- [4]M.Payard et M.Coutanceau, Comptes rendus, 278, Série B, 1974, P. 369.
- (5)H.Honji et S.Taneda, J. Phys. Soc. Japan, 27, nº6, 1969, P.1668-1677.
- (6)S.Taneda, Symposium 1971, I.U.T.A.M., 2, 1972, P.1165-1215.
- [7]D.C.Thoman et A.A.Szewczyk, Phys.Fluids Suppl., 12, Ⅱ, 1969, P. 76-86.
- [8]J.S.Son et T.J.Hanratty, J.Fluid Mech., 35, 1969, P.369-386.
- [9]W.M.Collins et S.C.R.Dennis, J.Fluid Mech., 60,1973, P.105-127. (10)V.A.Patel, Computers and Fluids, 4, 1976, P.13-27.
 - 译自: Madeleine Coutanceau et Roger Bouard, Sur la formation de tourbillons « secondaires » dans le sillage d'un cylindre soumis à un départ impulsif, Comptes Rendus des Séances de L'Académie des Sciences, 288, 3 (22 Janvier 1979), Série B45-48.

(栗小华译 黄瑞新校)

• 212 •