基于粒子成像测速技术的水中气泡界面的 光学性质研究*

唐远河¹)^{*} 解光勇¹) 刘汉臣²) 邵建斌¹) 马 琦¹) 刘会平¹) 宁 辉¹) 杨 彧¹) 严成海¹)

1)(西安理工大学理学院,西安 710048)

2)(西安工程科技学院理学院,西安 710048)

(2005年7月7日收到 2005年11月11日收到修改稿)

基于粒子成像测速的流体可视化技术,根据菲涅耳公式计算了入射到水中气泡界面的光强,得出点光源连续 两次反射或折射的光强具有等比数列的规律,光线在气泡界面反射、折射4次就变成完全偏振光且光线几乎消失. 当入射角避开 35°左右时,即便有一定宽度的线光源入射到气泡界面,第2次折射出气泡的光强与线光源的宽度无 关,类似一条光线入射所产生的光强,给出了面光源在界面所产生的光强的二重积分表达式.线光源所产生的界面 光强理论值、面光源产生的光强数值解与实验值都较为符合.

关键词:水中气泡,界面,光强,粒子成像测速 PACC:4225G 5170,4220

1.引 言

粒子成像测速的流体可视化(particle image velocimetry, PIV)技术认为所掺的示踪气泡的速度即 为流体的流速 通过拍摄示踪气泡的图像 经过计算 机图像识别,从而得出流体的速度矢量图、流线图、 旋度图等流场规律, PIV 技术所进行的图像测量是 瞬态非接触式全断面各向同时测量,这是以往对两 (多)相流的物理现象、形成机理、运动规律的研究所 不具备的优点,它已成为两(多)相流实验测量技术 研究的学科前沿1-71.在两相流的研究中,水气两相 的研究和应用最为普遍 因为水气两相不仅广泛存 在于气体输送、油田管道、滴定装置、混料箱及油料 计量等流体测量中,而且对舰船尾流两相流的分析、 水下目标的锁定及识别都涉及两相流特性 :况且鼓 泡塔内的气泡与液体的流动,气泡帷幕可以有效降 低危害 :水利工程中的气蚀一直是困扰水利专家的 难题,水气两相流技术能为掺气减蚀研究提供 帮助^{8,9]}

在对水中气泡的 PIV 研究过程中,由于缺乏理 论指导和气泡边界亮度分布的匹配模式,气泡界面 的亮度分布阈值的选择任意性很大¹⁰³,直接影响水 中气泡尺寸的测量精度和可靠性,并将误差带入离 散相体积分布和水速的统计计算中,从而限制了这 种因数字摄像和计算机技术迅速发展而被公认为有 极大实用价值的测量方法的应用.为此,本文通过 点、线、面光源入射到水中气泡界面,计算气泡内外 界面的光强分布,得出具有普遍性的规律.

 点光源入射到水中气泡界面的光强 规律^[11]

如果入射光照射到水中空气气泡界面的某一



图 1 点光源入射到水中气泡界面

^{*} 陕西省教育厅科研计划项目基金(批准号 103JK067)和西安理工大学 2005 年挑战杯资助的课题.

[†] E-mail :ltp200@sohu.com

点,在气泡界面的光呈点状则称之为点光源.如图 1 所示,点光源的入射角、折射角分别为 α 和 β ,且 β = sin⁻¹(1.33sin α) 水和空气折射率分别为 1.33 和 1.00).点光源入射到水中气泡表面 A 点将发生第 1 次反射,将其记为 l'_0 ,经气泡第 1 次折射的光线记 为 l = 1. 经过 B 点在气泡内壁反射的光线记为 l =2 ,依此类推有 l = 3,l = 4 和 l'_1 , l'_2 , l'_3 .由于光的偏 振性,下面用菲涅耳公式计算水中气泡界面的反射 和折射光强

2.1. 入射光 p 分量的光强规律

A 点所进行的第 1 次折射、反射的振幅 *A*₁ 和 *A*₀ 与入射光振幅 *A*₀ 之间的关系由菲涅耳公式

$$\frac{A'_{0p}}{A_{0p}} = \frac{\tan(\alpha - \beta)}{\tan(\alpha + \beta)},$$

$$\frac{A_{1p}}{A_{0p}} = \frac{2\sin\alpha\cos\beta}{\sin(\alpha + \beta)\cos(\beta - \alpha)}$$
(1)

确定 则 A 点反射到气泡外表面的光强为

$$I'_{1p} = I_{0p} \frac{\tan^2(\beta - \alpha)}{\tan^2(\alpha + \beta)}, \qquad (2)$$

其中 $I_{0p} = A_{0p}^2$ 是入射光 p 分量强度. A 点折射进入 内表面的光强为

$$I_{1p} = I_{0p} \frac{4\sin^2 \alpha \cdot \cos^2 \beta}{\sin^2 (\alpha + \beta) \cdot \cos^2 (\beta - \alpha)}.$$
 (3)

第 2 次折射、反射(B 点)处界面的光强为

$$I_{2p} = (A'_{1p})^{2} = A^{2}_{1p} \cdot \frac{4\sin^{2}\alpha\cos^{2}\beta}{\sin^{2}(\alpha + \beta)\cos^{2}(\alpha - \beta)}$$

= $A^{2}_{1p} \cdot \alpha$ ($\Re \overline{R}\overline{m}$),
 $I'_{2p} = A^{2}_{1p} - (A_{2p})^{2} = A^{2}_{1p} \cdot \frac{\tan^{2}(\alpha + \beta) - \tan^{2}(\beta - \alpha)}{\tan^{2}(\alpha + \beta)}$
= $A^{2}_{2} \cdot b$ ($\Im \overline{R}\overline{m}$) (4)

其中

$$a = \frac{4\sin^2 \alpha \cos^2 \beta}{\sin^2(\alpha + \beta)\cos^2(\alpha - \beta)},$$

$$b = \frac{\tan^2(\alpha + \beta) - \tan^2(\beta - \alpha)}{\tan^2(\alpha + \beta)}.$$
 (5)

第 3 次折射、反射(*C*点)处界面的光强为 $I_{3p} = (A'_{2p})^{2} = A^{2}_{2p} \cdot a$ (外表面), $I'_{3p} = A^{2}_{2p} - (A_{3p})^{2} = A^{2}_{2p} \cdot b$ (内表面). 第 4 次折射、反射(*D*点)处界面的光强为

$$I_{4p} = A_{3p} \cdot a \quad (\gamma \times a),$$

$$I'_{4p} = A_{3p}^2 \cdot b \quad (\rho \times a).$$
(7)

由此可见,气泡界面连续两次反射的光强之比

为 $\frac{I_{4_{p}}}{I_{3_{p}}} = \frac{I_{3_{p}}}{I_{2_{p}}} = \frac{\tan^{2}(\beta - \alpha)}{\tan^{2}(\beta + \alpha)} = q_{p}$,连续两次折射的光强 之比为 $\frac{I'_{4_{p}}}{I'_{3_{p}}} = \frac{I'_{3_{p}}}{I'_{2_{p}}} = q_{p}$. 气泡界面第 *n* 次反射、折射的 光强与 $I_{2_{p}}$, $I'_{2_{p}}$ 之间的关系为

$$\begin{split} &I_{np} = I_{2p} q_{p}^{n-2} \quad (n \ge 2) \quad (\text{M} \ \text{K} \ \text{m} \), \\ &I_{np}' = I_{2p}' q_{p}^{n-2} \quad (n \ge 2) \quad (\text{M} \ \text{K} \ \text{m} \), \end{split} \tag{8}$$

其中

$$q_{\rm p} = \frac{\tan^2(\beta - \alpha)}{\tan^2(\beta + \alpha)}.$$
 (9)

当光线以一定的角度入射气泡,由(4)式确定 *I*_{2p}和*I*′_{2p}后,通过(8)式就可以进一步确定光线在气 泡界面的其他各次反射和折射的p分量光强.

2.2. 入射光 s 分量的光强规律

图 1 中,当入射光在 *A* 点以振幅 *A*₀ 入射时,则 折射光和反射光振幅 *A*₁,*A*₀的 s 分量也由菲涅耳 公式

$$\frac{A'_{0s}}{A_{0s}} = -\frac{\sin(\alpha - \beta)}{\sin(\alpha + \beta)} \frac{A_{1s}}{A_{0s}} = \frac{2\sin\alpha \cdot \cos\beta}{\sin(\alpha + \beta)} (10)$$

确定.类似 p 分量的计算 ,A 点入射光 s 分量在气泡的外、内表面的光强为

$$I_{1s} = I_{0s} \frac{\sin^{2}(\beta - \alpha)}{\sin^{2}(\alpha + \beta)} (\Lambda Ram{),$$

$$I'_{1s} = I_{0s} \frac{4\sin^{2}\alpha \cdot \cos^{2}\beta}{\sin^{2}(\alpha + \beta)} (\Lambda Ram{),$$
(11)

其中 $I_{0s} = A_{0s}^2$ 是入射光强的 s 分量 . 在图 1 的 B 点 , 光线第 2 次折射和反射的 s 分量光强为

当入射光在气泡界面第 n 次反射和折射时,气泡界 面 s 分量的光强为

$$I_{ns} = I_{2s} q_s^{n-2} \quad (n \ge 2) \quad (\text{$\$$} \text{$\$$} \text{n}),$$

$$I'_{ns} = I'_{2s} q_s^{n-2} \quad (n \ge 2) \quad (\text{$\$$} \text{$\$$} \text{n}),$$
(13)

其中

$$q_{s} = \frac{\sin^{2}(\beta - \alpha)}{\sin^{2}(\alpha + \beta)}.$$
 (14)

从(8)和(13)式得出如下结论:入射光的 p 。分 量在水中气泡界面某处反射和折射时,气泡界面内 外表面所产生的光强除了第 *1* 次不同外,以后连续 两次反射、折射的强度比具有相同的值,对 s,p 偏振 态该比值不同.

由于总光强是 s,p 分量之和,所以在气泡界面 某点,第 n 次反射和折射的光强与第 2 次的强度之 间的关系为

$$I_n = I_{2s} q_s^{n-2} + I_{2p} q_p^{n-2}$$

$$I'_n = I'_{2s} q_s^{n-2} + I'_{2p} q_p^{n-2}$$
 ($n \ge 2$). (15)

我们计算出图 1 的 B 点处光线第 2 次折射出气泡 的光强为

$$I_{2} = I_{2s} + I_{2p} = 8I_{0} \frac{\sin^{4} \alpha \cdot \cos^{4} \beta}{\sin^{4} (\alpha + \beta) \cdot \cos^{4} (\beta - \alpha)} \times [1 + \cos^{4} (\beta - \alpha)], \qquad (16)$$

其中 I₀ 为入射到水中气泡界面的光强.

2.3. 偏振度

当光线以一定的入射角入射 ,第 n 次反射和折 射光线的偏振度为

$$P = \frac{|I_{np} - I_{ns}|}{I_{np} + I_{ns}}.$$
 (17)

当 α = 30°入射到水中气泡界面,从表1可见, 经多次反射和折射后的偏振度在不断提高,到了第 4次就变成完全偏振光。

表1 水中气泡界面多次反射、折射的偏振度

次数	1	2	3	4
偏振度/%	2.21	4.42	16.42	99.99

3. 线光源入射到水中气泡界面的光强 规律

实际照射到水中气泡界面的光线都有一定的宽 度,如果光线照到水中气泡表面呈一维的线状则称



图 2 线光源入射示意图

之为线光源,如图 2 所示.假设宽度为 m 的入射光 L_0 和 L'_0 照射到水中气泡界面的弧线 BC 处,其中 L'_0 与气泡相切,气泡半径为 r.由于每一条入射光 进入气泡,再从气泡另一界面出射的位置可由图 2 中的 \overline{FE} 单一决定.而且 $\overline{FE} = m - d_1$,计算后得

 $\overline{FE} = r(1 - \sin \alpha) - 2r \cos \beta \sin(\beta - \alpha)$. (18)

为研究线光源入射对气泡界面某点光强的影响,讨论 \overline{FE} 随入射角的微小变化所产生的影响,即 将 \overline{FE} 对入射角 α 求导,为简便起见,令气泡半径 r =1 则由(18)式得

$$\frac{d(FE)}{d\alpha} = 2\cos\beta\cos(\beta - \alpha) - \frac{2.66\cos\alpha\cos(2\beta - \alpha)}{\sqrt{1 - 1.7689\sin^2\alpha}} - \cos\alpha.(19)$$

(19)武表面上看不出规律,通过计算机绘出图 3 所示的曲线,可见 d(\overline{FE})da 有正有负,入射角 a = 35°时是转变值,亦即当 a < 35°时,d(\overline{FE})da < 0 且随入射角的增大而缓慢增大,而 \overline{FE} 随入射角的增 大而缓慢减小;当 35° < a < 48°时,d(\overline{FE})da > 0 且 随入射角的增大而快速增大, \overline{FE} 随入射角的增大而 增大.由于我们在实验中所用的激光光源,光线宽度 较细,其入射角变化较小,因此,只要将入射角避开 a = 35°附近,则光线第 2 次折射出气泡,在其界面位 置处的光强仅由(16)式的单一光线决定,与光线的 宽度无关,测量光强时就不必考虑其他光线的影响, 这一结论为实验中处理有一定宽度的光线照射水中 气泡起了非常重要的指导作用.



图 3 线光源第 2 次折射出气泡的宽度随入射角的导数与入射 角的关系

4. 面光源入射到水中气泡界面的光强 规律

如果光线照射到水中气泡表面呈二维的面状则 称之为面光源,面光源在气泡界面所产生的光强应 该是相应点光源的二重积分.如图 4(a)为面光源入 射到水中气泡表面上的正视图 图 4(b)是从图 4(a) 左上方的俯视图 周 4(b)中所见的 GH 是照射到气 泡表面的那个面上任意一条水平直线,且 GH = 2HM = 21, M 是 GH 的中点, l 是可以通过探测的距 离.由点光源照射水中气泡所产生的界面光强公式 进行二重积分 即可得到面光源照射所产生的光强, 其中入射角 α 的积分范围为 0—48°, γ 角的取值范 围为 0—90° $\sin \gamma = l/r\cos \alpha_1$.



图 4 面光源照射气泡计算光强示意图 (a)正视图 (b) 俯视图

为了区别于点光源的光强公式,当面光源照射 到水中气泡界面时,在相应光强的下角标处加"面" 字,则面光源入射到水中气泡界面,第2次折射和反 射处的内外界面_p分量光强为

$$\begin{split} I_{2\mathrm{p}\overline{\mathrm{m}}} &= 2 \int_{0}^{\gamma} \int_{\alpha_{1}}^{\alpha_{2}} I_{2\mathrm{p}} \mathrm{d}\alpha \,\mathrm{d}\gamma \quad (\, \mathrm{P} \,\mathrm{\overline{k}} \,\mathrm{\overline{m}}\,)\,, \\ I_{2\mathrm{p}\overline{\mathrm{m}}} &= 2 \int_{0}^{\gamma} \int_{\alpha_{1}}^{\alpha_{2}} I_{2\mathrm{p}}^{\prime} \mathrm{d}\alpha \,\mathrm{d}\gamma \quad (\, \mathrm{P} \,\mathrm{\overline{k}} \,\mathrm{\overline{m}}\,)\,, \end{split}$$

其中 I_{2p} 和 I'_{2p} 如(4)式所示.第 n 次折射和反射处的 内外界面的 p 分量光强为

同理,对于 s 分量,第 2 次折射和反射处的内外界面 光强分别为

其中 I_{2s} 和 I'_{2s} 如(12)式所示. 第 n 次折射和反射处的内外界面光强分别为

则第 n 次折射和反射的界面总光强为

5. 实验结果及数值解

5.1. 实验结果

我们计算了点光源以 $\alpha = 30^{\circ}$ 的入射角照射到 水中气泡界面某处的反射光、折射光占入射光强度 的比例 ,即($I_{np} + I_{ns}$) I_0 ,然后用光功率计测量了入 射光、反射光、折射光的强度如表 2 所示,通过自制 气泡发生装置 利用浙江大学的 SZ-301 数字式照度 计将 He-Ne 激光器发出的光线照射水中气泡界面, 测量入射到气泡表面的光照度为 19.30×10^3 lx,而 通过气泡界面第1次反射的光线照度为0.94× 10³ lx ,第 2 次折射出气泡的照度为 4.46 × 10³ lx ,气泡 界面第1次反射光线占入射光的4.85%。与理论值 4.87% 符合得相当好,而第2次折射出气泡的光线 占入射光的 23.10% ,与理论值 55.20% 有较大的误 差,误差来源有二;所使用的照度计不可能完全靠近 气泡界面 ,一旦离开气泡界面一定距离探测 ,光线就 会被水吸收而造成误差;第2次折射的光线成为分 散的片光 光线不易对准照度计的探测窗口而产生 误差.

从表 2 可见,理论上,水中气泡的第 1 次反射光 仅占入射光的 4.87%,大部分折射进入气泡,而第 2 次折射出气泡的光占入射光的 55.20%,但第 3 次折 射出气泡的光占入射光的比例仅 0.03%,已经很小 了,因此对水中气泡界面的光强分布,只需计算光线 4 次反射和折射就足够了.表 2 中" – – "为不可测 的光强,因为光线在气泡内部,而" * * "也测不到, 光强太弱. 图 5 和图 6 是利用 He-Ne 激光器和 DPSS 单频 半导体固体激光器照射水中气泡,用 600 万像素的 Nikon D100 CCD 相机分别抓拍到水中气泡的照片. 从图 5 中可以明显看出单束激光照射水中气泡所产 生的第 1 次反射线、第 2 和第 3 次折射出气泡的光 线共 4 条,各光线的强弱具有明显的变化 表 2 的测 量数据来自图 5 的气泡.图 6 可以看出 5 条光线,由 于光线太强,气泡的界面已经很不清晰了.

表 2 水中气泡界面光强的理论与实验值比较

	反射			折 射		
-						
	l'_0	l = 2	<i>l</i> = 3	l = 1	l'_1	l'_2
占入射光比例(理论值)/%	4.87	2.93	0.14	88.32	55.21	0.03
照度实验值/lx	0.94×10^{3}				4.46×10^{3}	* *
占入射光的比例(实验值)%	4.85				23.10	



图 5 水中气泡界面的 4 束光(He-Ne 激光 632.8nm)

5.2. 面光源的数值解

由于(24)式的积分较复杂,无法得出解析解,我 们用 Excel 得出面光源的入射角在 20°—30°范围内 计算反射、折射光强的比例,步长取 0.1°,得出第 1 次反射光与入射光的强度比为 2.25%,第 2 次折射 出气泡的光强与入射光强之比为 44.15%,与表 2 所 提供的点光源以 30°角入射时的实验值 4.85%, 23.1% 理论值 4.87% 55.21%相比,在误差允许的 范围内得出的数值解结论认为是成立的,因为面光 源反射比例随入射角的增大而增大.

6.结 论

 1. 给出点光源入射到水中气泡某点的内外界 面光强公式,气泡界面的某次反射、折射光线的光强 与第2次的光强具有等比数列的关系.该结论不仅



图 6 水中气泡界面的 5 束光(DPSS 激光 532nm)

对水中气泡界面适用,对于光从光密媒质到光疏媒 质的界面均适用。

 2. 理论计算和实验均表明,水中气泡界面的光强只需计算4次反射和折射.第4次折射出气泡的 光线强度趋于零,而且到第4次界面的折射、反射光 线就变成了完全偏振光.

3. 当避开 35°左右的入射角入射时,即便有一 定宽度的线光源照到水中气泡界面,第 2 次折射出 气泡的光强也与光线的宽度无关,类似一条很窄的 光线入射所产生的光强分布.

4. 将入射角为 30°的激光照射到水中气泡界面
 进行了理论计算和实验 实验值与理论值、数值解符
 合得比较好 检验了所计算的公式。

5. 本文所推导出来的水中气泡界面的光强公 式为 PIV 技术的亮度阈值的选取具有非常重要的指 导意义.

- [1] Reese J , Chen R C , Fan L S 1995 Experiments in Fluids 19 367
- [2] Hu Y, Wang X H Guo L T et al 2005 Acta Phys. Sin. 54 4124(in Chinese)[胡 颖、王晓红、郭澜涛等 2005 物理学报 54 4124]
- [3] Murai Y , Matsumoto Y , Yamamoto F 2001 Experiments in Fluids 30 11
- [4] Liu H J, An Y 2004 Acta Phys. Sin. 53 1406 in Chinese)[刘海 军、安 宇 2004 物理学报 53 1406]
- [5] Tang Y H , Zhang C M , Liu H C *et al* 2005 Acta Phys. Sin. 54 4065(in Chinese)[唐远河、张淳民、刘汉臣等 2005,物理学报 54 4065]
- [6] Ira Leifer, Gerrit de Leeuw, Gerard Kunz et al 2003 Chemical Engineering Science 58 5211
- [7] Wen C , Yuichi M , Toshio S et al 2005 Flow Measurement and

Instrumentation 16 35

- [8] Zhu Q D , Yoshiharu O 2001 Journal of Harbin Engineering University 22 27(in Chinese)[朱齐丹、尾崎义治 2001 哈尔滨工 程大学学报 22 27]
- [9] Chen X P, Xie R Z, Shao D C et al 2001 Water Resources and Hydropower Engineering 32 13 (in Chinese)[陈先朴、西汝泽、邵 东超等 2001 水利水电技术 32 13]
- [10] Xu L F, Chen G, Li J Z et al 2002 Journal of Experimental Mechanics 17 458 (in Chinese)[许联锋、陈 刚、李建中等 2002 实验力学 17 458]
- [11] MaQ, TangYH, XieGY et al 2005 Laser & Optoelectronics Progress 42 19(in Chinese)[马琦、唐远河、解光勇等 2005 激 光与光电子学进展 42 19]

Study of the interface optical property of bubbles in water based on PIV *

Tang Yuan-He¹)[†] Xie Guang-Yong¹) Liu Han-Chen²) Shao Jian-Bin¹) Ma Qi¹) Liu Hui-Ping¹) Ning Hui¹)

Yang Yu¹) Yan Cheng-Hai¹)

1)(School of Science , Xi an University of Technology , Xi an 710048 , China)

2)(School of Science , Xi an University of Engineer Science and Technology , Xi an 710048 , China)

(Received 7 July 2005; revised manuscript received 11 November 2005)

Abstract

Based on the technique of PIV (particle image velocimetry), We calculated the light intensity of the bubble interface and discovered that the intensities of light reflected or refracted twice succeedingly abide by the rules of geometric series , and the light will disappear after reflecting or refracting 4 times by the bubbles. When the angle of incidence of 35° is avoided , the intensity of second refraction out of a bubble is independent of the incident beam width , similar to the case of a narrow light ray falling on the bubble interface. The integral formulas for the intensities of reflection or refraction are given for the planar light beam falling on the bubble interface. The numerical solution of the integral is in agreement with the experiment value.

Keywords : bubbles in water , interface , optical property intensity , PIV(particle image velocimetry) PACC : 4225G , 5170 , 4220

^{*} Project supported by the Education Office of Shanxi Province (Grant No.03JK067) and 2005 Defiant Cup of Xi an University of Technology.

[†] E-mail : ltp200@sohu.com