文章编号:1674-8190(2018)03-309-07

嵌入式大气数据传感系统研究进展

王臻,张彦军,雷武涛,陈利丽

(第一飞机设计研究院 总体气动设计研究所,西安 710089)

摘 要:大气数据的精确测量对飞行器的导航与控制至关重要。相较于传统的探针式大气数据测量系统,嵌入式大气数据传感系统更适用于隐身性能要求、大迎角飞行要求的飞行器或高超声速飞行器。回顾了嵌入式大气数据传感系统的发展历程,介绍了该系统完整的组成部分及其工作原理,并指出该系统在应用时的四项关键技术(测压孔布局、气动模型及求解算法、校正算法、故障检测及管理技术),结合国外多种飞行器上该系统不同的应用方案,分别对比分析四项关键技术不同应用方式的优缺点;指出了该系统的四项关键技术均会影响系统精度及可靠性,实际应用中需综合考虑选择其应用方式;最后展望了该系统在未来航空航天领域的应用。
 关键词:嵌入式大气数据传感系统;气动模型;求解算法;校正算法;故障检测及管理
 中图分类号: V241
 文献标识码; A

Development of the Flush Air Data Sensing System

Wang Zhen, Zhang Yanjun, Lei Wutao, Chen Lili

(The General Configuration and Aerodynamics Design and Research Department, The First Aircraft Institute, Xi'an 710089, China)

Abstract: The accurate measurement of air data is critical for the navigation and flight control of vehicles. Comparing with the intrusive conventional air data measurement system, the flush air data sensing system is more suitable to hypersonic vehicles, stealth vehicles and high angle of attacks vehicles. The development of the flush air data sensing system is reviewed. The components of the flush air data sensing system are introduced. Four key technologies during the application of this system(pressure ports arrangements, aerodynamic models and solution algorithms, calibration algorithms, the failure detection and management) are proposed. Based on the different application schemes on different vehicles abroad, different application modes of these four key technologies are analyzed. These four key technologies are tightly related to the accuracy and reliability of the system. Finally, the applications of the flush air data sensing system to future aeronautical/astronautical vehicles are prospected.

Key words: flush air data sensing system; aerodynamic model; solution algorithm; calibration algorithm; failure detection and management

0 引 言

大气数据的精确测量对飞行器的飞行控制、导 航及飞行后的评估至关重要。完整的大气数据状 态可以用马赫数、迎角、侧滑角、静压及真空速五个 参数来描述^[1]。最初的大气数据测量通过探针式 大气数据测量系统来实现,其测量依赖外露的空速 管,并与角度传感器组合进行大气数据的测量。

然而,当飞行器高超声速飞行时,传统的探针 式测量系统难以适应飞行器机体头部的高温环境, 同时该装置与周围大气相互作用形成的激波干扰 将使飞行器的气动性能下降,此外该测量装置还严 重影响飞行器的隐身性能^[2-3]。外露的传感器也难 以满足飞行器大迎角飞行时对测量精度的要求^[4]。

收稿日期:2017-11-02; 修回日期:2017-12-21

通信作者:王臻, wangzhen1992@buaa. edu. cn

因此,嵌入式大气数据传感(Flush Air Data Sensing,简称 FADS)系统应运而生。FADS 系统 采用嵌入在飞行器前端或机翼不同位置处的压力 传感器阵列来测量飞行器表面的压力分布,通过模 数转换将压力值传送到计算机,根据压力分布的数 值,通过特定的算法推算大气数据,再将其传送给 飞行器的控制系统。

本文回顾 FADS 系统的发展历程,针对 FADS 系统的组成部分,指出其四项关键技术(测压孔布 局、气动模型及求解算法、校正算法、故障检测及管 理技术),分别对不同飞行器的测压孔布局、不同气 动模型及求解算法、校正算法的优缺点等进行对 比,总结测量系统的故障检测及管理技术,并展望 未来航空航天领域内 FADS 系统的应用。

1 FADS 系统的发展

美国国家航空航天局(National Aeronautics and Space Administration,简称 NASA)最先开始 了 FADS 的研究。20世纪 60年代,NASA 在 X-15 计划中提出了最早的嵌入式大气数据传感系统 的雏形,然而,由于采用了大量机械设备,该系统不 仅笨重且存在难以处理的缺陷,因而在 X-15 计划 结束时 NASA 就放弃了这种在高超声速状态下采 用机械装置进行大气数据测量的思想^[4]。

20世纪70年代末期,NASA在针对航天飞机 项目的研究中,发展了航天飞机再入大气数据系统 (Space Shuttle Entry Airdata System,简称 SEADS)^[5],该系统在飞行器头部布置了传感器阵 列来进行静压测量,例如"哥伦比亚"航天飞机的 SEADS 就是在机头处布置了 14 个测压孔^[6]。该 技术应用于速度较低的航空飞行器中并开展了相 应的验证试验^[3,7]。试验虽证实了固定位置测压 的可行性,但并未建立起测量数据与实际大气数据 的映射关系,因此该技术仍不能应用于飞行器实时 大气数据测量工作。

大气数据的实时预估算法在 NASA Dryden 的 F/A-18 大迎角验证机(High Alpha Research Vehicle,简称 HARV)计划^[8]中首次提出。在其飞 行试验中,为了验证 FADS 系统在大迎角飞行时 的测量能力,验证机的飞行迎角达到了 55°。

实时预估算法的提出与改进使得 FADS 系统 能够应用于实际飞行器。事实上,在 NASA 后续

的 F-18 SRA(System Research Aircraft)计划(如 图 1(a)所示)、B-2 隐身轰炸机(如图 1(b)所示)及 X-33、X-34、X-38 等验证机中都使用了 FADS 系统 进行大气数据测量。



(a) F-18 SRA 计划



(b) B-2

图 1 飞行器上的 FADS 系统 Fig. 1 FADS ports on different aircrafts

德国、日本等也开展了对 FADS 系统的研究。 2004年,德国 Nord-Micro 公司和 NASA 合作,在 X-31 飞行器的飞行试验中应用了 FADS 系统^[9]。 2005年,德国航天中心在挪威北部成功利用 FADS 进行了高超声速飞行器 SHEFEX 的飞行试 验^[10]。20世纪 90年代,日本在 HYFLEX 项目中 进行了高超声速飞行试验^[11],其所使用的大气数 据测量系统 HADS 类似于 SEADS。

2 FADS 系统的关键技术

完整的 FADS 系统包括气动外形(嵌入安装 取气装置)、引气管路、压力传感器模块(传感器及 信号处理单元)、软件算法、硬件电路等组成部分。 FADS 系统的组成如图 2 所示。

FADS系统工作时,压力传感器阵列测量不同 位置测压孔处的压力,将测量值传送到大气数据计 算机,通过特定的系统算法推算出大气数据,再将 其传送给飞行器的其他系统。针对 FADS 系统的 工作原理,研究人员在测压孔布局、气动模型与求 解算法、校正算法、故障检测与管理等关键技术上 开展了大量研究。



图 2 FADS 系统组成图 Fig. 2 Components of FADS system

2.1 测压孔布局

测压孔布局是 FADS 系统设计中的重要环节。测压孔的布局会影响大气数据的解算精度^[12],若布局不合理则有可能导致算法发散或产生多解问题。

测压孔安装位置一般选择在压力和温度较稳定的区域,所测压力受外界干扰应尽可能小,同时能最大限度地感受来流变化。测压孔通常布置在机头或机翼前缘^[13],多采用十字型布局。一般地, 至少需要五个测压孔才能解算所有的大气参数^[14-15]。随着测压孔数量的增多,解算出的大气数据可能具有更高的精度及可靠性,然而测压孔数量过多会增加计算负担并使得系统更加复杂。

X-33 的 FADS 系统采用头部 6 点十字型测压 点布局,如图 3 所示。其系统解算得到的大气数据 误差 可达马赫数 \pm 5%, 迎角 \pm 0.5°, 侧滑角 \pm 0.5°, 高度 60.96 m, 动压 718 Pa^[15]。





随后,逐渐增加测压点的个数以期得到更高的测量精度。X-34采用头部8点十字型测压点布局形式,X-38采用头部9点十字型测压点布局。 SHEFEX II^[10]在飞行器前体设置了12个测压孔,用于估算飞行迎角、侧滑角及马赫数。

在 F-18 HARV 计划中,研究了不同测压点数 量对测量精度的影响^[8],所安装的 FADS(HI-FADS)系统共在机头表面装有 25 个测压孔,其中 24 个分布在四个圆环上,一个在机头顶点处(如图 4 所示,图中1 in=0.025 4 m),每个测压孔的直径 为1.524 mm,这些圆环关于机头的对称轴对称。 并对比分析了由所有 25 个孔构成的系统和由其中 的 9 个孔构成的子系统,其测量所得大气参数的平 均误差如表 1 所示。



图 4 F-18 HARV 测压点分布

Fig. 4 Ports arrangement on F-18 HARV

表 1	9 孔与	25 孔	测量大气	气数据的	平均误差
-----	------	------	------	------	------

Table 1 Mean error for 9-port and 25-port configurations

十年会物	平均误差		
八【参奴	9 孔	25 孔	
α/(°)	0.02	0.02	
$eta/(^{\circ})$	0.10	0.10	
$Ma_{\circ\circ}$	0.000 8	0.000 7	
高度/m	3.47	2.80	
空速/(m・s ⁻¹)	0.259	0.223	

从表 1 可以看出:9 孔与 25 孔有着同等量级 的测量精度,从工程应用的角度来讲,9 孔十字型 布局是最优选择。

测压孔安装位置及数量的不同会对 FADS 系统的精度及可靠性产生重要影响,在满足测量精度 及系统可靠性的前提下,合理选择测压孔的布局是 FADS 系统设计的一项关键技术。

2.2 空气动力学模型与求解算法

FADS系统的空气动力学模型表征了所测量 的当地压力数据与大气数据之间的映射关系,其建 立及求解是大气数据实时预估技术的关键所在。

建立气动模型的方法通常有压力表达式法、数 据表法及反向传播(Back Propagation,简称 BP)神 经网络法;求解算法有最小二乘法、三点法、查表法 及 BP 神经网络法。所建立的气动模型必须能够 准确地描述当地压力数据与大气数据的函数关系, 且在全飞行包线内不存在多解问题。相应的求解 算法的选择则需考虑收敛性、解算精度及实时反馈 能力。

F-18 的 HARV 计划及 SRA 计划中,应用亚 声速球体势流理论和超声速修正牛顿理论相结合 的气动模型^[8],该气动模型通过引入形压因子 ε, 将飞行器表面的当地压力表示为

$$p_{\theta} = q_{\varepsilon}(\cos^2\theta + \varepsilon \sin^2\theta) + p_{\infty} \tag{1}$$

$$q_{c} = \begin{cases} \frac{p_{t_{\infty}} - p_{\infty}}{q_{\infty}} & (Ma_{\infty} \leq 1) \\ \frac{p_{t_{2}} - p_{\infty}}{q_{\infty}} & (Ma_{\infty} > 1) \end{cases}$$

$$(2)$$

式中: θ 为当地气流入射角; $p_{t_{\infty}}$ 为来流总压; $p_{t_{2}}$ 为 头部激波后总压。

该气动模型在 X-33、X-34、F-18 等飞行器的 FADS 系统上得到了广泛应用,对其求解算法也已 经开展了诸多研究。

基于该气动模型,F-18 HARV 计划中利用最 小二乘法通过反复的线性化气动模型解算出大气 数据,其解算方法经飞行试验已被成功验证^[14]。 该算法的优点是精度高,并且具有很强的抗小扰动 能力。但是其解算耗时长,且高度依赖初始值的选 择,同时在飞行器作跨声速、超声速飞行和出现失 效点时存在收敛问题^[1]。因此,在 X-33 验证机计 划中,研究人员提出了一种新的算法——三点 法^[15]。该方法通过选择一些特殊位置的三点组合 (例如,计算迎角时选择竖直轴上的三点,计算侧滑 角时选择水平轴上的三点),在很大程度上简化了 求解表达式,精度较高且已被证明不存在稳定性问 题,但测压孔的选择对计算结果会产生很大的影 响,同时马赫数大于8时算法可能发散。

对于高超声速无人机 X43-A,其最后一次飞行 试验马赫数达到了 9.8,因此三点法不再适用,其 FADS系统上利用压力系数表估计迎角,压力系数 表通过风洞试验获得,其马赫数通过惯性系统获 取,根据压力和马赫数可反推出迎角^[16]。

针对 X43-A 这类尖楔前体外形飞行器, 王鹏 等^[17]提出利用切楔斜激波理论构建其气动模型的 方法, 马赫数仍由惯性系统获取, 压力及迎角等直 接由激波前后的总静压关系及斜激波理论解算 出来。

基于压力经验表达式的气动模型受飞行器外 形影响大,不利于算法的通用性,而神经网络模型 有强大的非线性映射功能。因此, T.J. Rohloff 等^[18-19]提出了神经网络 FADS 系统(Neural Network FADS,简称 NNFADS),在 F/A-18B 机头分 布11个测点(如图5所示),基于飞行数据训练了 11 输入 4 输出(α , β , p_{∞} , q_{ϵ})的神经网络。NNFA-DS系统适用于亚声速及超声速范围内的飞行状 态,其系统解算得到的大气数据误差能达到 Ma= 0.02, 迎角与侧滑角均为 0.4°, 静压为 813.96 Pa。 Liu Haipu 等^[20]以 Kriging 模型和 BP 神经网络模 型建立了 FADS 系统模型,其训练样本点通过 CFD 手段获得,为了避免样本点过大影响算法的 时效性,考虑到不同高度(4~10 km)、相同状态 (马赫数、迎角、偏航角)、同一测点的压强系数差别 不大,以压强系数作为输入,马赫数、迎角、侧滑角 作为输出,大幅减少了工作量。数据显示,基于压 强系数的 Kriging 模型预测的马赫数的误差小于 0.005,迎角和侧滑角的误差均小于 0.5°。





现有的 FADS 系统气动模型建立方法及求解 算法存在自身的优缺点,在实际工程应用中,应综 合考虑系统精度需求、系统复杂性、实时性等要求 合理选择气动模型与相应的求解算法。

2.3 校正算法

测压 FADS 系统测出的是飞行器表面的压力,求解算法得到的也是测压孔位置处的当地迎角和当地侧滑角,由于飞行器头部的气流流动受机体诱导的上洗和侧洗的影响,当地迎角 α_e 、当地侧滑角 β_e 与来流真实迎角 α 、来流真实侧滑角 β 之间存在偏差:

$$\begin{cases} \alpha = \alpha_{e} + \delta_{a} \\ \beta = \beta_{e} + \delta_{\beta} \end{cases}$$
(3)

其修正量 δ_α、δ_β的求解即 FADS 系统的校正 过程,对于采用压力表达式气动模型的 FADS 系统,还需对形压函数 ε进行校正。校正所需的真值 数据来源除风洞试验^[7]、飞行试验^[12]及 CFD 计算 结果^[21-22]外,还包括雷达跟踪及气象资料分析^[8]。

X-33 的 FADS 系统中对迎角、侧滑角及形压 函数的修正采用了多项式拟合的方法。多项式拟 合校正过程中,对于不同参数,其拟合计算公式不 同,且每个系数都与马赫数相关,因此,在不同马赫 数下,采用的多项式也不相同,增加了校正算法的 复杂性,同时多项式拟合精度也有一定的局限性。 因此,郑成军^[23]提出应用三个 BP 神经网络分别对 迎角、侧滑角及形压函数进行校正的过程,其迎角 与侧滑角校正精度与多项式拟合校正精度基本相 同,而形压函数的校正精度却在很大程度上优于多 项式拟合的校正精度,同时,BP 神经网络校正算法 还具有方法简单、系数少等优势。

FADS系统的校正算法主要有多项式拟合及 BP神经网络法等,其具体选择需考虑精度要求及 算法复杂性。

2.4 故障检测与管理

FADS系统依赖于压力传感器的测量结果,在 工程应用中,由于外部环境原因或传感器本身问 题,可能出现测压数据失效的情况,因此需对测压 数据进行故障检测与管理。 HI-FADS 系统测压数据的故障检测采用 χ^2 检验法^[8]。采用压力残差的 χ^2 值判断迭代算法的 收敛性,当发散的概率过高,则转入故障管理模块, 通过设置测量数据权值的方法剔除故障点。

X-33 的 FADS 系统中所用的压力传感器同时 有可选的数模输出。在实时计算和事后分析中,首 先应用数字信号,在数字信号失效时,模拟信号作 为冗余备份。同时其在压力传感器的安装上也考 虑了冗余性,每个测压孔都安装了两套压力传感器 (如图 6 所示),通过两个计算通道分别求解相应的 最小均方误差,根据最小均方误差原则选择有效的 计算结果,可保证结果的可靠性^[15]。这种双通道 设计具有方法简单的优势,但是结构设计更为复 杂,不适用于导弹等安装空间狭窄的飞行器。因此 对导弹等飞行器,现有冗余设计大多仍采用多测压 点方式,且测压点分段安装在头部、锥段和 柱段^[24]。

李清东等^[25]针对重复使用运载器建立了基于 奇偶检测法和粗糙集的快速智能故障检测及诊断 方法。该方法采用奇偶校验的检测方式实现故障 检测,通过粗糙集约简减少奇偶方程的数量,将约 简后的决策表转化为规则,实现诊断规则的离线 提取,使用位向量逻辑判断完成规则推理。仿真验 证表明,其故障检测方法诊断结果正确且算法时间 消耗小于1ms。

T.J. Rohloff 等^[19] 在 NNFADS 系统中也给 出了神经网络法对大气数据进行故障检测与管理 的过程,其故障检测与管理是通过对点组合的分类 来实现,以静压计算模块为例,当组合中的 5 个点 都正常时,其压力模块计算得到静压。









M. C. Davis 等^[16]在 X-43A 的 FADS 系统中 提出与其他机载系统,例如惯性导航系统(Inertial Navigation System,简称 INS)相结合来测量大气 数据,利用 INS 的高可靠性判断 FADS 系统求解 得到的迎角、侧滑角的有效性,据此判断测压孔是 否有效,再将有效的 FADS 迎角、侧滑角加权平均 而后与 INS 迎角、侧滑角组合,得到最终的大气 数据。

为了确保 FADS 系统的可靠性,必须对测压 点进行故障检测与管理,这可以从硬件上实现,例 如安装两套传感器(X-33)或设置冗余测压点(F-18),也可以借助其他机载系统(X-43A)来实现。

3 结束语

传统的大气数据测量系统难以满足大迎角飞 行器、隐身飞行器及高超声速飞行器的要求,而 FADS系统的取气装置嵌入机体表面,不会影响飞 行器的气动性能及隐身性能,因此得到了广泛应 用。本文系统地总结了 FADS系统的发展历程及 其关键技术的研究进展。数十年来,FADS系统的 各项技术都已取得长足发展,且已经应用于 X-31、 X-33、X-34、X-38等验证机及 F-15、F-18、B-2等飞 行器中。可以预见,在未来的航空航天领域, FADS系统必将有着更广泛的应用。

参考文献

- [1] Cobleigh B R, Whitmore S A, Haering E A, et al. Flush airdata sensing (FADS) system calibration procedures and results for blunt forebodies [R]. NASA TP-209012, 1999.
- [2] Brown E N, Friehe C A, Lenschow D H. The use of pressure fluctuations on the nose of an aircraft for measuring air motion[J]. Journal of Climate and Applied Meteorology, 1983, 22(1): 171-180.
- [3] Larson T J. Whitmore S A. Ehernberger L J. et al. Qualitative evaluation of a flush air data system at transonic speeds and high angles of attack [R]. NASA TP-2716, 1987.
- [4] Carry J P, Keener E R. Flight evaluation of the X-15 ballnose flow-direction sensor as an air-data system[R]. NASA TN D-2923, 1965.
- [5] Siemers P M, Wolf H, Flanagan P F. Shuttle entry air data system concepts applied to space shuttle orbiter flight pressure data to determine air data: STS 1-4[J]. AIAA-83-0118, 1983.
- [6] Henry M W, Wolf H. An evaluation of shuttle entry data system(SEADS) flight pressures: comparisons with wind tunnel and theoretical predictions [J]. AIAA-88-2052, 1988.

- [7] Larson T J, Moes T R, Siemers P M. Wind-Tunnel investigation of a flush airdata system at Mach numbers from 0.7 to 1.4[R]. NASA TM-101697, 1990.
- [8] Whitmore S A. Development of a pneumatic high-angle-ofattack flush airdata sensing(HI-FADS) system[R]. NASA TM-104241, 1991.
- [9] Jost M, Schwegmann F, Kohler T. Flush air data systeman advanced air data system for the aerospace industry[J]. AIAA-2004-5028, 2004.
- [10] Thiele T, Siebe F, Gülhan A. Flight instrumentation for the SHEFEX II re-entry mission[C]. The 6th European Workshop Thermal Protection Systems and Hot Structures, 2009: 13-15.
- [11] Takaki R, Takizawa M. ADS measurement of HYFLEX (Hypersonic flight experiment) [R]. AIAA-97-0193, 1997.
- [12] Whitmore S A, Moes T R, Larson T J. Preliminary results from a subsonic high angle-of-attack flush airdata sensing (HI-FADS) system: design, calibration, algorithm development, and flight test evaluation[R]. NASA TM-101713, 1990.
- [13] Whitmore S A, Moes T R, Czerniejewski M W, et al. Application of a flush airdata sensing system to a wing leading edge(LE-FADS)[R]. NASA TM-104267, 1993.
- [14] Whitmore S A, Davis R J, Fife J M. In-flight demonstration of a real-time flush airdata sensing(RT-FADS) system
 [J]. Jouranl of Aircraft, 1996, 33(5): 970-977.
- [15] Whitmore S A, Cobleigh B R, Haering E A. Design and calibration of the X-33 flush airdata sensing(FADS) system[R]. NASA TM-206540, 1998.
- [16] Davis M C, Pahle J W, White J T, et al. Development of a flush airdata sensing system on a sharp-nosed vehicle for flight at Mach 3 to 8[R]. NASA TM-209017, 2000.
- [17] 王鹏,金鑫,张卫民. FADS 系统在尖楔前体高超声速飞行器中的应用[J].中国科学:物理学・力学・天文学,2013,43:1105-1110.
 Wang Peng, Jin Xin, Zhang Weimin. Application of FADS system in hypersonic flight vehicles with sharp wedged fore-

bodies[J]. Scientia Sinica Physica, Mechanica & Astronomica, 2013, 43: 1105-1110. (in Chinese)

- [18] Rohloff T J, Whitmore S A, Catton I. Air data sensing from surface pressure measurements using neural network method[J]. AIAA Journal, 1998, 36(11): 2094-2101.
- [19] Rohloff T J, Whitmore S A, Catton I. Fault-tolerant neural

network algorithm for flush air data sensing[J]. Journal of Aircraft, 1999, 36(3): 541-549.

- [20] Liu Haipu, Liu Xueqiang. Kriging algorithm and application research for flush air-data sensing system [C]. Nanjing: International Academic Conference for Graduates, 2015; 98-101.
- [21] Johnston I A, Jacobs P A, Shimoda T. A study of flush air data system calibration using numerical simulation [R]. AIAA-98-1606, 1998.
- [22] Johnston I A, Jacobs P A, Shimoda T. Flush air data system calibration using numerical simulation [J]. Journal of Spacecraft and Rockets, 1998, 35(6): 812-820.
- [23] 郑成军. 嵌入式大气数据传感系统及其算法研究[D]. 南京:南京航空航天大学,2005.
 Zheng Chengjun. Research on algorithms of flush airdata sensing system[D]. Nanjing: Nanjing University of Aeronautics and Astronautics, 2005. (in Chinese)
- [24] 陈广强,刘吴月,豆修鑫,等.吸气式空空导弹 FADS系统 设计[J].中国科学:技术科学,2016,46:1193-1206.
 Chen Guangqiang, Liu Wuyue, Dou Xiuxin, et al. Flush air data sensing system design for air breathing air-to-air missile[J]. Scientia Sinica Technologica, 2016, 46: 1193-1206. (in Chinese)
- [25] 李清东,陈璐璐,张孝功,等. FADS 快速智能故障检测和 诊断技术 [J]. 系统工程与电子技术,2009,31(10): 2544-2546.

Li Qingdong, Chen Lulu, Zhang Xiaogong, et al. Flush airdata sensing system fast intell igent fault detection and diagnosis technology[J]. Systems Engineering and Electronics, 2009, 31(10): 2544-2546. (in Chinese)

作者简介:

王 臻(1992-),男,硕士,助理工程师。主要研究方向:飞机 气动设计。

张彦军(1980-),男,学士,高级工程师。主要研究方向:气动 设计。

雷武涛(1975-),男,硕士,研究员。主要研究方向:飞机总体 设计。

陈利丽(1985-),女,博士,高级工程师。主要研究方向:飞机 气动设计。

(编辑:马文静)