滑行段低温推进剂流动及换热 特性对气枕压力的影响研究

尕永婧¹,王浩苏¹,王妍卉²,周炳红²,朱平平¹,邵业涛¹,黄辉¹

(1. 北京宇航系统工程研究所,北京 100076;2. 中国科学院国家空间科学中心,北京 100190)

摘 要:运载火箭在飞行过程中需要进行姿态调整以满足入轨要求,贮箱内推进剂在外界干扰 力的作用下将发生晃动,由此引入了诸如气液接触面积、蒸发、冷凝过程及推进剂流动变化等 不确定影响因素。实际飞行过程尤其是进入滑行段的初始推进剂晃动对贮箱内气枕压力及推进 剂流动行为具有重要影响。在调研国内外运载火箭末级飞行过程中低温贮箱压力及推进剂流动 特性的基础上,建立仿真模型,采用流体体积函数方法 (VOF) 分析滑行段推进剂流动特性变 化对贮箱气枕压力的影响。

关键词:滑行段;推进剂;低温贮箱;流动特性
中图分类号: V434+.1
文献标志码: A
文章编号: 2096-4080 (2019) 04-0034-07

Research on Influence of Cryogenic Propellant Flow Behavior and Heat Transfer Characteristics on Ullage Pressure in Coasting-Flight Phase

GA Yongjing¹, WANG Haosu¹, WANG Yanhui², ZHOU Binhong², ZHU Pingping¹, SHAO Yetao¹, HUANG Hui¹

(1. Beijing Institute of Astronautical Systems Engineering, Beijing 10076, China;

2. National Space Science Center, the Chinese Academy of Sciences, Beijing 100190, China)

Abstract: Attitude adjustment is needed during rockets' flight processes in order to meet the orbit requirement. The rocket's attitude adjustment process will introduce propellant sloshing in the cryogenic tank, resulting in some uncertain effects such as variations of gas-liquid contact area, heat transfer process, evaporation/condensation process, and propellant flow behavior. In fact, initial propellant sloshing during the coasting-flight phase has notable influence on the ullage pressure and propellant flow behavior. In this paper, the influence of propellant flow behavior on the cryogenic tank pressure is studied via numerical simulation using VOF method, on the basis of literature research of cryogenic tank pressure and propellant flow behavior during the upper stage flight of launch vehicles.

Key words: Coasting-flight phase; Propellant; Cryogenic tank; Flow behavior

作者简介: 尕永婧 (1985-), 女, 博士, 高级工程师, 主要研究方向为运载火箭动力总体设计。

E-mail: gayj2019@163.com

收稿日期: 2018-12-07;修订日期: 2019-02-22

0 引言

运载火箭在飞行过程中为满足发动机泵入口 压力要求,需采用自生增压或气瓶增压的方式对 贮箱进行增压。对于火箭入轨末级,优化增压用 气及相关组件产品对提高运载能力有重要作用。 火箭在主发动机关机、载荷分离、二次启动、末 速修正等过程中,不可避免会引入相对于飞行方 向的侧向干扰力,箱内推进剂晃动使得贮箱内气 液接触面积、换热过程及流动特性发生相应的变 化,从而对低温贮箱气枕压力及增压用气量分析 产生重要影响。

本文在调研国内外运载火箭飞行过程中贮箱 压力变化影响因素的基础上,采用流体体积函数 方法 (VOF)数值模拟贮箱内气液两相流动与换 热过程,分析箱内推进剂流动特性对气枕压力的 影响。

1 国内外研究现状及发展趋势

公开研究资料表明,美国^[1-2]、欧洲^[3]、日 本^[4]和中国^[5-7]都进行了低温推进剂流体形态和增 压过程的数值模拟研究,其中美国近年来还一直 投入大量人力物力,进行低温推进剂增压过程的 空间实验研究。

1.1 Ariane 5 低温上面级 ESC-A

2005 年 2 月 12 日, Ariane 5 低温上面级 ESC-A 首飞成功^[3]。图 1 为实测液氢箱内的压力变化曲 线, 各时段上面级的动作如下:

- 1) 上级载荷分离 (1500s~1600s);
- 2) 载荷适配器分离(1601s~1700s);
- 3) 下级载荷分离 (1701s~2000s);

- 4) 微重力环境 (2001s~2300s);
- 5) 末级钝化准备 (2301s~3200s);
- 6) 贮箱钝化 (>3200s)。

其中,第4~6阶段包含载荷分离后的滑行段 及末级钝化段,贮箱内的推进剂流动行为非常复 杂。Behruzi等^[3]采用FLOW-3D对Ariane 5 ESC-A上面级分离过程中液氢箱推进剂的流动过程进 行数值模拟,结果如图2所示。分析表明,由于分 离过程中推力大幅下降,推进剂在干扰力的作用 下会晃动并向上运动至贮箱顶部。但是随着钝化 过程的进行,推进剂运动到贮箱底部,如图3所 示。结合图1可知,在有分离、晃动等外界干扰因 素的情况下,贮箱内的气枕压力随之降低,这可 能是由于推进剂晃动并向贮箱顶部运动,加剧了 气枕与推进剂的接触面积和换热所致。由此可见, 外界干扰引起的晃动可能是贮箱内气枕压力下降 的极为重要的影响因素之一。



压力测量及仿真结果[3]

Fig. 1 Pressure evolution in hydrogen tank of Ariane 5 during its first flight^[3]



Fig. 2 Location of propellant in the tank at different times after beginning of the payload separation phase^[3]



图 3 钝化过程中推进剂逐渐恢复平稳^[3]

Fig. 3 Propellant location inside the LH2 tank (top) and the LOX tank (bottom) with the transition from a circular ring shape fluid motion to a mainly settled motion (FIPS simulaiton)^[3]

1.2 日本 H-ⅡA 火箭上面级

H-IIA上面级在首飞过程中成功用相机观测到 微重力环境下液氢箱内液面的动态特性,见图 4。 根据获得的录像和液面传感器数据可以判断,增 压气体穿透箱内液氢并引起液面的变化。Himeno 等^[4]通过数值模拟方法预示了增压气体直喷和斜 喷对推进剂液面的影响,见图 5 和图 6。分析表 明,增压气体液面直喷会使液面变形,从而影响 增压输送系统的正常工作。



(a)液面平稳 (无气体冲击)



(b) 液面波动并随后零化



(c) 液滴飞溅至箱顶

 图 4 H-ⅡA火箭上面级增压过程中液氢贮箱 液面变化 (一次性飞行扩展试验, CCD 观察)^[4]
Fig. 4 Dynamic behavior of liquid hydrogen visualized during the pressurization in the extended engineering experiment of TF # 1 of H-ⅢA^[4]





1.3 国内研究情况

包铁颍等^[5]采用有限元方法对某运载火箭上 面级滑行段期间的增压气体和推进剂温度变化进 行了数值模拟研究,计算了滑行段期间不同太阳 入射角工况下的温度变化。杨修东等^[6]采用 VOF 方法,利用 Fluent 软件对液氧贮箱自生增压过程 中液氧贮箱推进剂流动、相变和传热进行了三维 数值模拟研究,分析了排液过程中液面的波动过 程。林宏等^[7]应用 CFD 软件进行了三维液体晃动 仿真计算,获取了异形贮箱的晃动特性。

1.4 小结

火箭飞行过程中,上面级贮箱内推进剂的流 动状态及气枕压力高度依赖初始条件。基础级飞 行时间、飞行过程中受到的干扰力、初始增压压 力和温度、姿控系统工作带来的推进剂晃动等因 素均会对上面级贮箱内低温推进剂的换热与流动 过程产生重要影响。

2 推进剂流动及换热特性对气枕压力影响 的数值仿真

针对上述文献调研,本文以三维椭球底圆柱 贮箱为例进行仿真计算。贮箱结构如图 7 所示,初 始充液高度(量纲为1)为0.45,网格选用非结构 化四面体网格。



图 7 贮箱结构及网格划分 Fig. 7 Grid of tank structure

2.1 控制方程

假设流体不可压缩、层流流动。则黏性流体 运动控制方程如下

$$\nabla \cdot \boldsymbol{V} = 0 \tag{1}$$

$$\rho\left(\frac{\partial \mathbf{V}}{\partial t} + \mathbf{V} \cdot \nabla \mathbf{V}\right) = -\nabla P + \mu \,\Delta \mathbf{V} + \rho \mathbf{a} + \mathbf{F}_{\sigma} \qquad (2)$$

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \mathbf{V} \cdot \nabla f = 0 \tag{3}$$

 $\frac{\partial f}{\partial t}(\rho E) + \nabla \left(v(\rho E + P) \right) = \nabla \left(k \nabla T \right) + S_{h}$ (4)

上述 4 个方程分别为流体连续性方程、动量守 恒方程、体积函数方程和能量守恒方程。其中 V、 ρ 、P、 μ 、 S_h 、 F_s 分别为流体的运动速度、密度、 压力、黏性系数、液体蒸发/冷凝释放的热量和表面 张力的等效体积力。 $F_s = \sigma k \nabla f$ 选用 CSF (Continuous Surface Force) 模型, k 为界面的曲率。

2.2 初边值条件

假设流体和壁面完全浸润,贮箱壁面速度无 滑移,即V=0。贮箱上壁面外表面温度为160K, 与气体接触侧壁外表面温度为70K,气枕初始温度 为80K,流体温度为21.6K,等效对流换热系数选 取 0.6W/($m^2 \cdot K$)和1.2W/($m^2 \cdot K$)。

2.3 数值结果验证

为了验证数值结果的正确性和准确性,将数 值计算所得压力与试验结果进行比对,见图8。数 值结果与实验结果吻合良好,可以选用当前模型 进行后续分析。





2.4 推进剂流动特性对气枕压力的影响分析

计算过程中,给箱内推进剂 10°的晃动干扰 (晃动幅值/贮箱半径),将气枕压力计算结果与无 晃动干扰的结果进行比对,如图 9 所示。晃动对贮 箱气枕压力下降速率影响显著,平均压降速率较 无晃动平均压降速率增压增加约80%,诱发原因 为晃动加速了贮箱内推进剂与气枕之间换热过程,因此抑制晃动对降低低温贮箱气枕压力下降速率 具有重要意义。



图 10 ~图 13 分别为 0°晃幅和 10°晃幅条件下, 箱内温度与液体容积随时间的变化过程。0°晃幅 下,箱内推进剂液面平稳,相应的温度变化过程 较为缓慢;10°晃幅下,在 104s~252s 时间内,液 面变形明显,但是 200s 后在液体自身黏性的阻尼 作用下,晃幅逐渐减弱,最后液面趋于平稳,流 动逐渐稳定。



Fig. 10 Variation of static temperature in tank with time (0° sloshing)



图 11 温度随时间变化图(10°晃幅)





图 12 液相容积随时间变化图 (0°晃幅)

Fig. 12 Variation of liquid volume fraction in tank with time (0 $^{\circ}$ sloshing)



Fig. 13 $\,$ Variation of liquid volume fraction in tank with time (10° sloshing) $\,$

3 结论

飞行过程中推进剂贮箱压力的变化过程受晃 动、推进剂初始条件、气液接触面积、相变传热 等多种因素影响,实际飞行过程的箱压变化是各 种过程综合作用的结果,很难将单一因素分离出 来给出定量的结果。然而,逐个分析单一影响因 素有助于从繁杂的综合效应中认识问题。本文通 过采用 VOF 方法,数值仿真了晃动这一因素对贮 箱内推进剂流动特性的影响过程,随着流动特性 的改变,箱内换热过程及气枕压力随之改变,反 过来又会进一步影响流动特性,直至达到平衡。 本文分析结果表明,随着晃幅的增加,气枕压力 下降速率加快,因此抑制晃动对低温贮箱气枕压 力控制及增压过程设计有重要意义。

参考文献

[1] Kartuzova O, Kassemi M. Modeling interfacial turbulent heat transfer during ventless pressurization of a large scale cryogenic storage tank in microgravity [C]. 47th AIAA/ASME/SAE/ASEE Joint Propulsion Conference & Exhibit, 2011: 6037.

- Leuva D, Gangadharan S, Wilson P, et al. A CFD study of cryogenic LH2 tank ullage pressurization
 C]. 53rd AIAA/ASME/ASCE/AHS/ASC Structures, Structural Dynamics and Materials Conference 20th AIAA/ASME/AHS Adaptive Structures Conference 14th AIAA, 2012; 1888.
- Behruzi P, Michaelis M, Khimeche G. Behavior of the cryogenic propellant tanks during the first flight of the Ariane 5 ESC-A upper stage [C] . 42nd AIAA/ASME/ SAE/ASEE Joint Propulsion Conference & Exhibit, 2006: 5052.
- [4] Himeno T, Konno A, Tsuboi M, et al. Numerical investigation of liquid behavior in the propellant tank of H-IIA [C]. 38th AIAA/ASME/SAE/ASEE Joint Propulsion Conference & Exhibit, 2002; 3987.
- [5] 包轶颖,钟奇. 某运载火箭三级贮箱滑行段热分析 计算[J]. 上海航天, 2006, 23 (3): 19-22.
- [6] 杨修东,尚存存,王文.液氧贮箱自生增压过程中气 枕状态分析 [J].上海航天,2014,31 (4):59-63.
- [7] 林宏,彭慧莲,董锴.推进剂贮箱液体晃动的仿真研 究与验证[J].强度与环境,2011,38(5):25-30.
- **引用格式:** 尕永婧, 王浩苏, 王妍卉, 等. 滑行段低温推进剂流动及换热特性对气枕压力的影响研究[J]. 宇航总体技术, 2019, 3 (4): 34-40.
- Citation: Ga Y J, Wang H S, Wang Y H, et al. Research on influence of cryogenic propellant flow behavior and heat transfer characteristics on ullage pressure in coasting-flight phase [J]. Astronautical Systems Engineering Technology, 2019, 3 (4): 34-40.