# 国产超薄铝蜂窝芯材在太阳翼基板的应用

管 帅1 濮海玲<sup>1</sup> 伟2 潘福明1 鸿3 孙 高

> (1 北京空间飞行器总体设计部,北京 100094) 国家国防科技工业局军工项目审核中心,北京 100094)(2

中国航天宇航元器件工程中心,北京 100094) (3

针对太阳翼基板国产高性能低密度超薄铝蜂窝的自主可控需求,开展分析和试验,验证国产超 文 摘 薄铝蜂窝芯材应用于太阳翼基板的技术可行性。首先建立有限元模型进行准静态载荷分析,基板蜂窝芯子最 大横向剪切应力为0.345 MPa,小于剪切强度0.36 MPa,满足强度裕度要求。其次,针对目前超薄蜂窝研制批 次稳定性较差、剪切模量波动性较大的问题,对蜂窝剪切模量波动对基板力学性能的影响进行分析,结果表 明,基板应力应变分布水平对剪切模量变化不敏感,蜂窝剪切模量降低50%后,基板蒙皮碳纤维最大应变减小 3%,蜂窝芯子最大横向剪切应力减小9%,基板最大位移增加7%,可为蜂窝评估提供数据支撑。最后,开展基 板缩比件和全尺寸基板的力、热试验,试验后基板未发生损伤。分析和试验结果表明:国产超薄铝蜂窝芯材性 能满足要求,可在太阳翼基板上应用。

关键词 国产铝蜂窝芯,高性能低密度,太阳翼基板,分析验证 中图分类号:TB33 DOI: 10.12044/j.issn.1007-2330.2023.02.006

# Application of Domestic Ultra-thin Aluminum Honeycomb Material on Solar Array Substrate

GUAN Shuai<sup>1</sup> PU Hailing<sup>1</sup> SUN Wei<sup>2</sup> PAN Fuming<sup>1</sup> GAO Hong<sup>3</sup>

> (1 Beijing Institute of Spacecraft System Engineering, Beijing 100094)

(2 Defense Industry Program Evaluation Center of SASTIND, Beijing 100094)

China Aerospace Components Engineering Center, Beijing 100094)

Aiming at the requirements controllable of domestic high-performance and low-density ultra-thin Abstract aluminum honeycomb on solar array substrate, analysis and tests were conducted to verify the technical feasibility of the application of domestic ultra-thin aluminum honeycomb for the solar array substrate. First, quasi-static analysis was conducted with a finite element model. As a result, the maximum shear stress of honeycomb was 0.345 MPa, which was less than the shear strength 0.36 MPa and satisfied the strength margin requirements. Secondly, aiming at the problems of fluctuation of shear modulus in the development of ultra-thin honeycomb, the influence of honeycomb shear modulus fluctuation on the mechanical properties of the substrate was analyzed. The results show that the stress and strain distribution of the substrate is not sensitive to the change of shear modulus. After the honeycomb shear modulus is reduced by 50%, the maximum strain of carbon fiber decreases by 3%, the maximum shear stress of the honeycomb decreases by 9%, and the maximum displacement of the substrate increases by 7%, which can provide data support for cellular assessment. Finally, through the force and thermal tests of the base plate scaling piece and full size base plate, the solar array substrate is not damaged after the tests. The analysis and test results show that the performance of the domestic ultrathin aluminum honeycomb meets the requirements and can be used for solar array substrate requirements.

Key words Domestic aluminum honeycomb, High-performance and low-density, Solar array substrate, Simulation analysis and test verification

太阳翼基板是太阳电池电路的安装载体,为太

0

引言

第一作者简介:管帅,1989年出生,硕士,工程师,主要从事航天器太阳翼结构机构设计和分析工作。E-mail:guanshuai\_0126@126.com 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2023年 第2期

— 37 —

收稿日期:2023-01-28

阳电池电路提供安装接口平面和定位,并提供良好 的力学保护。目前使用最广泛的刚性太阳翼基板, 均采用高模量碳纤维或凯夫拉纤维网格面板/铝蜂窝 芯的夹层板结构,满足质量轻、刚度高、强度大、结构 透气、表面平滑等使用要求[1-3]。

对于蜂窝夹层板,蜂窝芯主要承受横向剪力,并能 支撑面板避免失稳[4-5]。为减轻基板质量,一般优先采 用壁厚18μm的超薄蜂窝材料,仅在需要局部加强的 部位采用加密蜂窝材料。国产加密蜂窝已经过多年研 制和验证,技术状态成熟,但超薄蜂窝研究起步较晚, 仍长期依赖进口。为进一步实现超薄铝蜂窝芯材料的 自主可控,防止关键材料受制于人,2015年以来,国内 铝业公司进行了大量攻关和研发工作。

本文从太阳翼基板超薄铝蜂窝芯材的性能需求 出发,对国产超薄铝蜂窝的研究和验证情况进行分 析,对国产超薄蜂窝在全尺寸太阳翼基板应用进行 仿真分析和试验验证,为国产蜂窝的后续应用提供 数据支撑。

# 1 太阳翼基板超薄铝蜂窝芯材需求

太阳翼作为星外工作的展开大部件,除了对质 量和力学性能(刚度、强度等)要求比较苛刻,还要适 应空间环境。因此,基板铝蜂窝芯材除了要具有优 异的力学性能、透气性、质量轻外,还要适应卫星产 品空间热真空、温度交变,以及空间电离辐射等环 境。在这些载荷环境下,如果发生铝蜂窝芯与基板 脱粘、铝蜂窝芯自身力学性能下降等现象则会造成 基板强度不足而破坏,进而造成电路破坏,造成整个 航天器能源不足或者丧失。

为减轻基板质量,获得更高的比力学性能,需开 展超薄铝蜂窝芯材的研制工作。太阳翼基板超薄铝 蜂窝需求为:蜂窝壁厚18 µm;芯格尺寸9.52 mm;平 压强度≥0.3 MPa;平压模量≥60 MPa;平面剪切强度, L向≥0.36 MPa, W向≥0.24 MPa; 平面剪切模量, L向 ≥103 MPa, W 向≥47 MPa。

#### 2 超薄铝蜂窝芯材发展现状

国外超薄铝蜂窝芯研究起步较早,典型代表为 美国HEXCEL公司和PLASCORE公司系列超薄铝蜂 窝,采用5052、5056铝合金,蜂窝的铝箔厚度仅为18 μm,芯格尺寸可达9.52 mm,最小公称密度为16 kg/ m<sup>3</sup>,且具有良好的力学性能,5056系列该尺寸蜂窝平 压强度 0.41 MPa, 平压模量 103 MPa, L 向剪切强度 0.38 MPa,剪切模量103 MPa,W向剪切强度0.24 MPa,剪切模量47 MPa<sup>[6-7]</sup>。

我国航空航天用铝蜂窝芯的制备、评价、批产等 方面具有一定的基础,实现了壁厚30、40及50μm, 边长2、3、4、5及6mm规格铝蜂窝的批量生产,最小 — 38 —

蜂窝壁厚为30 µm,最小公称密度21 kg/m<sup>3</sup>,主要作为 加密蜂窝在太阳翼基板上应用。但国内对于超薄铝 蜂窝的研究起步较晚,太阳翼基板所用超薄铝蜂窝 仍长期依赖进口。

蜂窝密度由铝箔厚度和蜂窝芯格尺寸决定;力 学性能由铝箔的抗拉性能、表面性能与蜂窝芯条胶 的胶接强度决定。表1列举了目前国内铝蜂窝芯常 用铝箔参数,从表中可以看出,国产铝蜂窝采用力学 性能较低的3003、5A02(LF2)铝箔,最小铝箔厚度不 小于30 µm,制成蜂窝后同规格下蜂窝容重大,比力 学性能偏低,国外超薄铝蜂窝采用力学性能更好的 5052和5056,蜂窝的体密度更小,比力学性能更高。 但超薄铝箔强度高、硬化速度快、脆性更大,轧制难 度大,国内的研究起步较晚。

表1 国内常用铝蜂窝芯用铝箔参数

Tab. 1 Aluminum foil parameters for domestic aluminum honeycomb

铝合金牌号	$\sigma_{\rm b}/{ m MPa}$	$\sigma_{0.2}/MPa$	$d_{\min}/\mu{ m m}$
3003	200	166	30
5A02(LF2)	265	-	30

2015年以来,国内铝业公司突破了国产超薄铝 箔制备技术,抗拉强度369 MPa,延伸率1.5%,铝箔 厚度及偏差、铝箔表面质量等满足蜂窝制备要求,试 制蜂窝效果良好。研制出的铝箔具有更高的Mg含 量及其他元素含量,屈服强度提高30%以上,所制备 的蜂窝比力学性能更高。目前国产超薄铝蜂窝剪切 模量可达L向 $\geq$ 103 MPa、W向 $\geq$ 47 MPa,但存在批次稳 定性较差、剪切模量波动性较大的问题。

### 3 国产超薄铝蜂窝太阳翼性能仿真分析

为研究国产铝蜂窝芯是否满足太阳翼基板使用 需求,需在试验前开展仿真分析工作,为基板静力试 验提供依据。此外,考虑目前超薄蜂窝研制存在批 次稳定性较差、剪切模量波动性较大、可能小于标称 值的问题,通过分析剪切模量对基板力学性能的影 响,可对蜂窝性能评估提供依据。

#### 3.1 分析模型

利用 MSC. Patran/Nastran 软件建立国产铝蜂窝 的太阳翼基板有限元分析模型,将基板简化为壳单

-----

表2 铝蜂窝参数设置						
Tab. 2Parameters of aluminum honeycomb						
项目	L 向/MPa		W 向/MPa		亚古坦	亚口槽
	剪切	剪切	剪切	剪切	十匹蚀 宦/MP。	十匹侯 昰/MP。
	强度	模量	强度	模量	) <b>X</b> / MI a	重/mi a
标称状态	0.36	103	0.24	47	0.3	60
低模量状态	0.36	51.5	0.24	23.5	0.3	60

宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2023年 第2期

元,边界条件为所有压紧点固支,分别进行标称状态 和低模量状态的垂直板面方向准静态载荷下的静力 分析。其中,低模量状态定义为:蜂窝剪切模量均为 标称值的50%,用以模拟剪切模量低于标称值的实 际产品状态,分析模型中蜂窝参数设置见表2。

## 3.2 结果分析

(1)标称状态下,基板蜂窝芯子最大横向剪切应 力为0.345 MPa,小于剪切强度0.36 MPa,满足强度 要求,蒙皮碳纤维最大应变为477 με,基板最大位移 为8.02 mm。蜂窝芯子横向剪切应力云图见图1。



图1 蜂窝芯子横向剪切应力云图 Fig. 1 Shear stress nephogram of honeycomb

(2)低模量状态下,蜂窝芯子最大横向剪切应力为 0.308 MPa,小于剪切强度0.36 MPa,满足强度要求,蒙 皮碳纤维最大应变为463 με,基板最大位移为8.57 mm。 蜂窝芯子横向剪切应力云图与图1基本一致。

(3)相比于标称状态,剪切模量降低后,基板蒙 皮碳纤维最大应变变化3%,蜂窝芯子最大横向剪切 应力减小9%,基板最大位移增加7%。两种状态比 对见表3。分析结果表明,蜂窝剪切模量减小50%, 对基板的整体力学性能影响不大。

表3 基板静力分析结果 Tab. 3 Substrate static analysis results

项目	蒙皮碳纤维 最大应变/με	蜂窝芯子最大横向 剪切应力/MPa	最大位移 /mm
标称状态	477	0.345	8.02
低模量状态	463	0.308	8.57
相对变化量/%	-3	-9	7

(4)在压紧点固支状态下,基板蒙皮碳纤维中最 大应变和蜂窝芯子最大横向剪切应力均发生在压紧 点附近,基板最大位移发生在基板长边中点,因此在 静力试验中,可在压紧点附近布置应变测点,在基板 边框布置位移测点。

(5)根据分析结果可初步推断,国产蜂窝基板具 备在太阳翼基板上应用的条件,需结合基板静力学 试验进一步验证。

4 国产超薄铝蜂窝在太阳翼基板上的试验验证 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2023年 第2期

# 4.1 试验对象及试验方法

试验对象为国产5056超薄铝蜂窝蜂窝壁厚18 μm,芯格尺寸9.52 mm,高度24 mm,已通过中国航 天宇航元器件工程中心的原材料级性能考核,主要 包括力学性能、电性能、耐高低温性能、耐空间环境 性能、真空挥发性能等。在此基础上,超薄铝蜂窝在 太阳翼基板上的验证分两步进行。

首先设计研制基板缩比件,验证国产蜂窝基板材 料匹配结合性能、基板制造工艺及电池片的粘贴工艺, 因此试验项目主要包括热真空试验和高低温冲击试验。 基板缩比件尺寸600 mm×600 mm,采用国产高模量碳 纤维CCM55J-6K/环氧树脂复合材料网格状面板,蜂窝 壁厚18μm,芯格尺寸9.52mm,高度24mm,包含板套 和埋件,并粘贴部分真实太阳电池片。

在基板缩比件试验验证完成的基础上,开展全 尺寸基板的研制和验证工作,全面验证采用国产超 薄铝蜂窝芯材制作太阳翼基板的技术可行性及工艺 稳定性。全尺寸基板所用材料及结构形式与缩比件 相同,尺寸与真实太阳翼相同,粘贴部分真实太阳电 池片,其余部分采用模拟电池片模拟质量和刚度特 性。全尺寸基板主要进行力学性能验证,包括静力 试验和粘贴太阳电池电路后的噪声试验,验证基板 承受卫星发射段载荷的能力。

# 4.2 试验结果分析

#### 4.2.1 缩比件热试验

缩比件热真空和高低温冲击试验,主要进行外 观检查和电性能检查,结果如下:

蜂窝与网格面板的胶接位置、聚酰亚胺薄膜与 电池片的粘贴位置以及碳纤维网格面板与聚酰亚胺 膜的粘贴位置均粘接牢固,无脱粘、无开裂。试验前 后均进行红外探伤,通过对比,证明基板未发生 损坏:

电性能方面,试验前后进行接电检查,电池与基 板间绝缘电阻均大于100 MΩ,满足指标要求。图2 为热试验后基板状态。

通过缩比件热试验验证了国产蜂窝与基板其他



(a) 正面状态

图2 基板缩比件热试验后状态 Fig. 2 Status of scaling substrate after thermal tests

材料匹配性和工艺适配性。为后续进行全尺寸基板 性能考核奠定了基础。

# 4.2.2 全尺寸基板静力试验

静力试验从1g逐级加载至满量级,再反向逐级 卸载至1g。利用应变片测量碳纤维面板应变,利用 位移计测量基板变形量,位置根据静力分析结果 设置。

定义基板长边方向为0°方向,根据测量结果分 析碳纤维应变分布,可以得出结论:0°方向应变较大 的区域位于各组压紧点附近;90°方向应变较大的区 域为基板中心的压紧点附近区域、其他压紧点附近 测量值较小,远离压紧点的位置应变较小,小于100 με量级。试验中获取的最大应变为416 με(压应 变),位于基板中心压紧点附近,分析值为463 με,分 析误差为11.2%,误差较大的原因是试验中应变片 粘贴位置距离分析最大响应位置有一定偏离,因此 测量值偏小。

基板上所有测点应变-载荷曲线见图3,由图可 见,应变-载荷曲线线性度好,加载曲线与卸载曲线 对称性好,卸载后应变曲线回零较好,说明基板结构 未发生改变和破坏。考察基板对称位置点的应变测 量值,一致性较好。



根据仿真分析结果,基板最大位移位于长边中 点附近,试验中在该处设置零位移测点,获取的最大 位移为9.12 mm,仿真结果为8.57 mm,分析误差为 6%,一致性较好。卸载后位移回零较好,说明基板结 构未发生改变和破坏。

试验过程产品无异常声响,试验后检查产品状态正常,无纤维断丝脱粘现象,并进行红外探伤,均无异常,说明基板强度满足要求。

### 4.2.3 全尺寸基板噪声试验

噪声试验中在基板上粘贴了加速度测点,获取 - 40 - 试验过程中基板的加速度响应。响应较大的测点主要位于基板边缘中点,总均方根达115gms,基板角部响应较小,总均方根不超过65gms。典型位置的响应见表4,最大响应点位于短边中点。

#### 表4 噪声试验典型位置响应

Tab. 4	Typical	acceleration	response in	acoustic	vibration	test
--------	---------	--------------	-------------	----------	-----------	------

测点位置	均方根/ $g_{\rm rms}$	谱密度/g <sup>2</sup> ·Hz <sup>-1</sup>	频率/Hz
短边中点	115	147	412
	106	167	276
角部	65	28	544
	61	51	520

比较各测点在大量级试验前后响应曲线的频率 特性,两次曲线频率复合性较好,典型测点响应曲线 见图4,可见在大量级试验前后,基板的频率特性未 发生改变,说明基板结构未发生损伤或性能改变。 试验后检查试件外观,并进行红外探伤,未发生损伤 或其他异常现象,证明基板顺利通过噪声试验,可承 受卫星发射段载荷。



Fig. 4 Acceleration response in acoustic vibration test

通过缩比件和全尺寸基板的力、热试验,进一步 验证了采用国产超薄铝蜂窝芯材制作太阳翼基板的 技术可行性。

#### 5 结论

(1)针对国产超薄铝蜂窝在太阳翼基板的应用 需求,进行有限元建模及仿真分析,结果表明在准静 态载荷下,基板蜂窝芯子最大横向剪切应力为0.345 MPa,小于剪切强度0.36 MPa,满足强度裕度要求。

(2)针对目前超薄蜂窝产品存在剪切模量波动 性大的问题进行仿真分析,分析结果表明:基板应力 应变分布水平对剪切模量变化不敏感,蜂窝切模量 降低50%后,基板蒙皮碳纤维最大应变减小3%,蜂 窝芯子最大横向剪切应力减小9%,基板最大位移增 加7%,可为蜂窝评估提供数据支撑。

(3)通过国产超薄铝蜂窝芯材的基板缩比件和 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2023年 第2期 全尺寸基板的力、热等试验,试验过程中及试验后的 外观检查和测试性能均满足要求,进一步验证了基 板材料工艺匹配性和环境适应性,可在太阳翼基板 上应用。

(4)分析和试验结果表明:国产超薄铝蜂窝芯材 性能满足要求,可在太阳翼基板上应用。

# 参考文献

[1] 袁家军. 卫星结构设计与分析[M]. 北京:中国宇航 出版社,2004.

YUAN J J. Design and analysis of satellite structure [M]. Beijing: China astronautic publishing house, 2004.

[2] 王家伟,朱永祥,韦成华,等. Nomex蜂窝夹层结构弯曲刚度温度相关性的力学建模[J]. 复合材料学报,2020,37 (2):376-381.

WANG J W, ZHU Y X, WEI C H, et al. Mechanical modeling on the bending stiffness temperature dependence of Nomex honeycomb sandwich structure [J]. Acta Materiae Compositae Sinica, 2020, 37(2): 376-381. [3] 赵伟栋,潘玲英,蒋文革,等.Cf/PI蜂窝夹层结构性能 [J]. 宇航材料工艺,2011,41(4):63-71.

ZHAO W D, PAN L Y, JIANG W G, et al. Properties of Cf/ PI honeycomb sandwich structure [J]. Aerospace Materails & Technology, 2011,41(4):63-71.

[4] 柴洪友. 航天器结构与机构[M]. 北京:北京理工大学出版社,2018.

CHAI H Y. Spacecraft structures and mechanisms [M]. Beijing: Beijing institute of technology press, 2018.

[5] 邢焰. 航天器材料[M]. 北京:北京理工大学出版社, 2018.

XING Y. Spacecraft materials [M]. Beijing: Beijing Institute of Technology Press, 2018.

[6] PLASCORE, Inc. 5056 PAMG-XR1 Aluminum Honeycomb [EB/OL]. (2021-06-04) [2023-01-04]. www. plascore.com/.

[7] HEXCEL, Inc. CR III Corrosion Resistant Specification Grade Aluminum Honeycomb [EB/OL]. 2017 [2023-01-04]. http://www.hexcel.com/.