基于面元网格化的空间目标光学特性计算方法

鲍文卓,丛明煜,张 伟,程 军,曹移明

(哈尔滨工业大学 空间光学工程研究中心,哈尔滨 150001, latermouse@126.com)

摘 要:为实现复杂结构空间目标光学特性的工程化计算,基于计算几何的面元网格化思想,提出了一种空间目标光学特性计算方法.建立了空间目标标准几何结构、面元网格划分、面元遮挡、面元照度计算的数学模型,设计开发了空间目标光学特性计算软件.针对不同的卫星目标,进行了光学特性的计算,并将计算结果分别与解析法计算结果和试验测量结果进行比较分析,结果表明面元网格化的计算精度优于解析方法,且与试验结果相比其计算偏差小于一个视星等,满足工程应用的要求.

关键词:空间目标;光学特性计算;几何体建模;面元网格化

中图分类号: 0432.2 文献标志码: A 文章编号: 0367-6234(2010)05-0710-06

An optical characteristics calculating method based on surface mesh-creation for space targets

BAO Wen-zhuo, CONG Ming-yu, ZHANG Wei, CHENG Jun, CAO Yi-ming

(Research Center for Space Optical Engineering, Harbin Institute of Technology, Harbin 150001, China, latermouse@126.com)

Abstract: In order to realize the optical characteristics calculation of space targets with complex shape, an optical characteristics calculating method for space targets was presented based on the general idea of surface mesh-creation. The mathematical models of standard geometries for targets, mesh-creation methods, visibility of the target, and the luminance calculation were given. The software calculating optical characteristics of space targets was designed and compiled. For several satellite targets, optical characteristics calculations were conducted with this method, and the results were compared with those of analytic method and experiments. It is showed that the mesh-creation method is better than the analytic method in precision, and the errors are less than one apparent magnitude compared with experimental results, so this method can be applied in practice. **Key words**; space target; optical characteristics calculation; target geometry modeling; surface mesh-creation

近距离导航测量、空间目标天基监视等领域 中,可见光载荷具有质量轻、体积小、定位测量精 度高等特点,已得到广泛应用.在空间目标光学特 性计算方面^[1-7],主要采用2种计算方法:标准几 何体解析法、蒙特卡罗光线追迹法.标准几何体解 析法计算模型简单、精度较低,主要用于光学载荷 的总体方案设计阶段;蒙特卡罗光线追迹法考虑 了追迹光线在几何体面型之间的多次反射现象, 计算模型复杂、计算速度慢,主要用于目标特性典 型与边界观测条件下的计算中.

本文应用计算几何面元网格化思想,提出并 实现了一种基于面元网格化的空间目标光学特性 计算方法,建立了空间目标标准几何结构、面元网 格划分、面元遮挡、面元照度计算的数学模型,实 现了空间目标光学特性的高效计算.

1 面元网格化计算方法

1.1 计算方法原理

空间目标光学特性可等效为目标离散化的表 面面元光学特性的叠加.图1给出了将空间目标 表面分解为一系列相互独立的面元集合的示意

收稿日期:2009-04-01.

基金项目:国家高技术发展研究计划资助项目(2006AA704215). 作者简介:鲍文卓(1983一),男,博士研究生;

丛明煜(1964—),男,教授,博士生导师;

张 伟(1962-),男,教授,博士生导师.

图,通过求取各个面元的反射特性,进行整体叠加,可求得空间目标整体的光学特性.



图1 空间目标面元网格化示意图

空间目标整体特性参数可表示为离散化面 元特征量 F_k 的集合, 记 $M = \{F_k\}_{k=1}^m, k = 1, 2, \dots, m$. 第 k 个面元的特征量为

$$F_{k} = (P_{k}, \boldsymbol{R}_{k}, A_{k}, \boldsymbol{\varepsilon}_{k}, S_{k}, V_{k})^{\mathrm{T}}.$$

式中: P_k 为面元中心坐标(x_k , y_k , z_k), R_k 为面元 法线方向矢量, A_k 为面元面积, ε_k 为面元表面漫 反射系数, S_k 为面元光照加权因子, V_k 为面元观 测加权因子.

空间目标反射光谱辐照度为

$$E(\lambda) = \sum_{k=1}^{m} E_k(\lambda) \cdot S_k \cdot V_k.$$
(1)

式中: $E(\lambda)$ 为空间目标反射光谱辐照度, $E_k(\lambda)$ 为面元 F_k 的反射光谱辐照度,m为面元数目.

计算方法流程如图 2 所示,主要包括:1)目标标准几何体建模,将目标描述为二次曲面几何体的形式;2)目标网格面元生成,将各二次曲面几何体离散化为面元的集合;3)面元遮蔽性判断,对离散化后的面元进行可见性条件判断;4)面元特性计算;5)目标整体特性计算.



图 2 目标光学特性计算流程

1.2 坐标系变换关系

空间目标光学特性计算需要定义下列坐标 系:卫星本体坐标系 R_{sat}(OXYZ)、子结构体参考 坐标系 R_{ref}(oxyz)、观测视线坐标系 R'(Ox'y'z')、 光照方向坐标系 R"(Ox"y"z"),各坐标系之间的坐 标变换关系如图3,图4所示(坐标系原点 O、o分 别位于目标与子结构体质心位置, ∂, σ 分别为观 测方向 R_{obs} 与光照方向 R_{sun} 在卫星本体坐标系中 的方位角、高低角)^[8].

图4中,矩阵BR、BL、BO分别为卫星本体坐标系到子结构体参考坐标系、观测视线坐标系、光照方向坐标系的变换矩阵.各个坐标系之间的空

间位置矢量变换满足:

$$R_{\text{sat}} = (\boldsymbol{B}\boldsymbol{R})^{\mathrm{T}}R_{\text{ref}} + \boldsymbol{R}_{s} = (\boldsymbol{B}\boldsymbol{L})^{\mathrm{T}}R'' = (\boldsymbol{B}\boldsymbol{O})^{\mathrm{T}}R'.$$
(2)

$$BR = (l, m, n)^{\mathrm{T}}, \qquad (3)$$

$$BO = R_{Y}(\sigma_{obs})R_{Z}(\theta_{obs}) , \qquad (4)$$

$$BL = R_{Y}(\sigma_{sun})R_{Z}(\theta_{sun}) . \qquad (5)$$

式中:l,m,n分别为子结构体参考系坐标方向在本体坐标系下的单位矢量, $R_y(),R_z()$ 分别为绕 Y,Z轴的旋转变换矩阵, R_s 为子结构体参考坐标 系坐标原点在本体坐标系中的位置矢量.



1.3 目标标准几何体与面元网格建模

为了提高计算效率,忽略对空间目标光学特 性影响较小的结构体,将空间目标等效为长方体、 球体、圆柱体与圆锥体的组合.图5给出了目标结 构等效示例,可看出,简化后的目标整体结构保持 了原有目标的主要形状特征.



图5 典型卫星目标结构建模图 复杂的空间目标经过结构简化,可等效为4 种二次曲面几何体的组合.这4种几何体由矩形 面、圆形面、球面、圆柱面以及圆锥面5类二次曲

面组成.

采用一种快速矩形、梯形面元划分方法,对各 标准二次曲面参考系坐标轴向尺度范围作多等份 划分,可达到面元网格划分均匀性的目的.

以矩形平面网格划分为例(如图6),将其在 x,y 轴方向(子结构体参考坐标系) 划分为 $L \times W$ 个面元,面元 $F_{i,i}$ 的特征参数为

$$p_{i,j} = \left(\Delta L \times \left(i + \frac{1}{2}\right), \Delta W \times \left(j + \frac{1}{2}\right), 0\right)^{\mathrm{T}}, \quad (6)$$

$$i = 1, \cdots, L, \quad j = 1, \cdots, W.$$

$$A_{i,j} = \frac{S}{L \times W} \quad . \quad (7)$$

$$r_{i} = (0, 0, 1)^{\mathrm{T}}, \quad (8)$$

$$r_k = (0, 0, 1)^{\mathrm{T}}.$$
 (8)

式中: $\Delta L = \frac{S}{L}, \Delta W = \frac{S}{W}$ 分别为面元在X, Y方向 上的长度,S为矩形面积.



图 6 矩形平面网格划分方法示意图 依据上述原理,可将圆形面、圆柱面、圆锥面 在极坐标系下进行划分,球面在球坐标系下进行 划分,面元划分数学模型如表1所示.

表 I 个问 固 空 网 恰 固 兀 行 征 参 致 建 侯			
子结构 类型	网格面积/m ²	网格参考点坐标(相对于 子结构体参考坐标系)/m	面元法线方向(相对于 子结构体参考坐标系)/m
矩形平面	$\frac{S}{(L \times W)}$	$\left(\Delta L \times \left(i + \frac{1}{2}\right), \Delta W \times \left(j + \frac{1}{2}\right), 0\right)^{\mathrm{T}}$	(0,0,1) ^T
圆形平面	$\frac{\pi}{L} \cdot \left[\left(\frac{r}{W} \cdot j \right)^2 - \left(\frac{r}{W} \cdot (j-1) \right)^2 \right]$	$\left(\frac{r}{W}\cdot j\cdot\cos\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right),\frac{r}{W}\cdot j\cdot\sin\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right),0\right)^{\mathrm{T}}$	(0,0,1) ^T
球面一	$\frac{\pi}{L} \left\{ \frac{\pi \cdot r^2}{W} \left[\sin\left(\frac{\pi}{W} \cdot j\right) + \sin\left(\frac{\pi}{W} \cdot (j-1)\right) \right] \right\}$	$\left. \left. \begin{array}{l} \left(r \cdot \sin\left(\frac{\pi}{W} \cdot j\right) \cdot \cos\left(\frac{2\pi}{L} \cdot i\right) \\ r \cdot \sin\left(\frac{\pi}{W} \cdot j\right) \cdot \sin\left(\frac{2\pi}{L} \cdot i\right) \\ r \cdot \cos\left(\frac{\pi}{W} \cdot j\right) \end{array} \right) \right. \right.$	$\begin{pmatrix} \sin\left(\frac{\pi}{W}\cdot j\right)\cdot\cos\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right)\\ \sin\left(\frac{\pi}{W}\cdot j\right)\cdot\sin\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right)\\ \cos\left(\frac{\pi}{W}\cdot j\right) \end{pmatrix}$
圆柱面	$\frac{2\pi}{L}r \cdot \frac{H}{W}$	$\left(r\cdot\cos\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right),r\cdot\sin\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right),-\frac{H}{W}\cdot j\right)^{\mathrm{T}}$	$\left(\cos\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right),\sin\left(\frac{2\pi}{L}\cdot i\right),0\right)^{\mathrm{T}}$
圆锥面	$\frac{2\pi \cdot r}{L \cdot W}(2j-1) \frac{H}{2W \cdot \sin\left[\tan^{(-1)}\left(\frac{H}{r}\right)\right]}$	$\begin{pmatrix} \frac{j}{W}r \cdot \cos\left(\frac{2\pi}{L} \cdot i\right) \\ \frac{j}{W}r \cdot \sin\left(\frac{2\pi}{L} \cdot i\right) \\ H - \frac{H}{W} \cdot j \end{pmatrix}$	$\cos\left[\tan^{(-1)}\left(\frac{r}{H}\right)\right] \cdot \cos\left(\frac{2\pi}{L} \cdot i\right)$ $\cos\left[\tan^{(-1)}\left(\frac{r}{H}\right)\right] \cdot \sin\left(\frac{2\pi}{L} \cdot i\right)$ $\sin\left[\tan^{(-1)}\left(\frac{r}{H}\right)\right]$

1.4 面元可见与光照遮蔽计算模型

面元观测可见性与光照遮蔽性逻辑特性参数 是目标光学特性的加权因子(取1或0),采用光 线追踪法求取面元加权因子.

空间目标经标准几何结构建模与网格划分 后,其特征量在子结构体参考坐标系下可表达为 面元特征量的集合形式:

$$M_{\rm Sub} = \{f_k\}_{k=1}^m = \{p_k, r_k, A_k, \varepsilon_k, S_k, V_k\}_{k=1}^m.$$
(9)

将式(9)由子结构体参考坐标系变换至卫星 本体坐标系,面元特征可表达为

$$M = \{F_k\}_{k=1}^{m} = \{P_k, \mathbf{R}_k, A_k, \varepsilon_k, S_k, V_k\}_{k=1}^{m},$$

$$R_k = (\mathbf{B}\mathbf{R})^{\mathrm{T}} r_k,$$

$$P_k = (\mathbf{B}\mathbf{R})^{\mathrm{T}} p_k + \mathbf{R}_s.$$
(10)

式中:M 为空间目标特征量集合,m 为空间目标面 元网格划分个数.

面元观测可见性计算的判定步骤为:

1) 将式(10) 的空间目标面元集合由本体坐 标系变换到观测视线坐标系,面元特征可表达为

$$M' = \{F'_k\}_{k=1}^m = \{P'_k, \mathbf{R}'_k, A_k, \varepsilon_k, S_k, V_k\}_{k=1}^m,$$

$$\mathbf{R}'_k = (\mathbf{B}\mathbf{O})\mathbf{R}_k,$$

$$P'_{k} = (\mathbf{B}\mathbf{O})\mathbf{P}.$$
(11)

$$\boldsymbol{Y}_{k} = (\boldsymbol{B}\boldsymbol{O}) \boldsymbol{P}_{k}. \tag{11}$$

2) 将 M' 集合分成若干子集, 每个子集内的面 元具有相同的 $\gamma' z'$ 坐标值,即有

$$M'_{i} = \{N_i\}_{i=1}^{n}, \qquad (12)$$

 $N_i = \{F'_k\}_{k=1}^l y'_k = A_i, z'_k = B_i.$ (13)式中:Ni为 M'分类子集,n为分类子集的数目 3) 将各分类子集内的面元按 x' 方向进行深度 排序,具有最大 x' 值的面元视为可视面元,集合 N_i 中的面元特征量 F'_k 中的可视加权因子为

$$V_{i} = \begin{cases} 1, & x'_{i} = \max(N_{i}); \\ 0, & \text{otherwise}, \end{cases} i = 1, 2, \cdots, l. \quad (14)$$

1.5 面元光学特性计算模型

空间目标在轨时,接收到的辐射主要来自太 阳、其他天体以及地球反照.其中,太阳辐射为目 标光学特性的主要辐射源,其他辐射源在目标光 学特性计算时可忽略.

面元光学特性计算原理如图 7 所示,任意面 元反射的太阳光能量在传感器入瞳处产生的光谱 照度为

$$E_{k}(\lambda) = \frac{E_{sun}(\lambda)}{R^{2}} \cdot \varepsilon_{k} \cdot A_{k} \cdot \cos \Theta_{1} \cdot \cos \Theta_{2}.$$
(15)

式中:R为面元到光学载荷入瞳处的距离, Θ_1 , Θ_2 分别为面元法线方向n与太阳方向矢量 R_{sun} 、观测方向矢量R的夹角, $E_{sun}(\lambda)$ 为太阳在大气层外的可见光波段光谱辐照度,

$$E_{\rm sun}(\lambda) = \left(\frac{r_{\rm sun}}{R_{\rm sun}}\right)^2 \cdot M(\lambda)$$

式中: r_{sun} 为太阳参考半径, R_{sun} 为太阳到空间目标的距离, $M(\lambda)$ 为太阳的可见光波段光谱辐出度.



图 7 面元光学特性计算原理示意图

2 计算软件结构与功能设计

基于上述数学模型与计算方法,采用 Visual C + +6.0编译环境,开发出用于空间目标光 学特性分析计算的集成软件.软件功能结构与操作 界面如图8,图9所示.

集成软件具有:1)空间目标标准几何体结构 建模;2)空间目标标准几何体解析法特性计算;3) 空间目标面元网格化方法特性计算;4)计算结果 的存储与管理.









3 计算结果与分析

为考核与验证基于面元网格化光学特性计算的精度,采用下述方法进行分析与验证:

1) 面元网格化方法与标准几何体解析法计算 结果进行比较. 通过二次曲面标准几何体计算结 果,确定满足网格化方法计算收敛条件的网格划 分尺度参数;通过整星计算结果,验证网格化方法 的计算精度;

2) 面元网格化方法与缩比模型(卫星本体、整 星模型) 试验结果进行比较, 进一步验证网格化方 法的计算精度和实际应用的可行性.

3.1 网格尺度参数确定

计算条件采用观测方向与光照方向均选定为 几何体本体的 - x 方向,观测距离设定为 15 km. 计算结果如图 10 所示,从图 10 中可看出由于面 元网格化会带来结构体表面面形的畸变(曲面面 元等效为平面面元),使得面元网格化方法与解析 法(真值)的计算结果有一定的误差,但是随着面 元网格划分密度的提高,误差趋近于0.表2给出 了满足计算收敛条件(计算精度)下的标准几何体 网格划分尺度参数.



3.2 计算精度验证

圆锥体

球体

对图11(a)所示卫星构型,分别采用解析法

20 000

6 400

 1×1

1

与面元网格化法对卫星在一个轨道周期内光学特 性变化情况进行对比计算.计算条件:卫星为柱体 本体+长方体双翼帆板结构(卫星柱体本体:底面 半径0.5 m,高1 m,反射率设为0.8;双翼帆板尺 寸参数如下:3 m×0.1 m×1 m,反射率均设为 0.8);卫星运行轨道设定为600 km 太阳同步轨道 (降交点地方时 06:30 am);计算起始时刻设为 2009 年1月1日0时;目标星姿态绕轨道系 y 轴 的角速度为1(°)/s;观测星与目标星处于同一轨 道,且位于目标星后方15 km.





(a)模型1 图11 (b)模型2 卫星结构示意图

计算结果如图 12 所示,由图 12 可看出,由于 面元网格化方法考虑了卫星各子结构体之间的相 互遮挡关系,其特性计算结果优于解析法.



3.3 试验结果比较

对图 11(b) 所示卫星构型中的卫星本体及整 星缩比模型进行了地面光学特性试验测量, 将试 验结果与面元网格化计算结果进行比较 (如图 13),结果表明面元网格化方法计算结果与 试验测量结果的偏差小于一个视星等, 可满足光 学载荷系统地面数字仿真、半实物仿真对目标特





4 结 论

 1)建立了用于空间目标光学特性计算的面 元网格化方法,给出了相关的数学模型与计算方 法,并实现了用于空间目标光学特性分析计算的 集成软件,实现了空间目标光学特性的高效计算.

 2) 面元网格化方法具有较好的收敛性,方法 特性计算精度优于解析法;

3) 面元网格化方法与试验测量结果的偏差小 于一个视星等, 可满足光学载荷系统地面数字仿 真、半实物仿真对目标特性计算精度的要求.

参考文献:

- [1] RORK E W, LIN S S, YAKUTIS A J. Ground-based Electro Optical Detection of Artificial Satellites in Daylight from Reflected Sunlight [D]. Massachusetts Avenue, Cambridge, USA: Massachusetts Institute of Technology, 1982: 3-35.
- [2] RASK J D. Modeling of Diffuse Photometric Signatures of Satellites for Space Objects Identification [D]. Ohio State, USA: Air Force Institute of Technology, 1983: 20-119.
- [3] ZISSIS G J. The Infrared & Electro-optical Systems Handbook vol. 1-Sources of Radiation [M]. Bellingham, Wash: SPIE Optical Engineering Press, 1993:151 – 157.
- [4] HROVAT D. Hyperspectral Analysis of Space Objects: Signal to Noise Evaluation [D]. Ohio State, USA: Air Force Institute of Technologies, 1993: 88-91.
- [5] MCCUE G A, WILLIAMS J G, MORFORD J M. Optical characteristics of artificial satellites [J]. Planetary and Space Science, 1971, 19(8): 851 – 868.
- [6] 吴振森,窦玉红. 空间目标的可见光散射与红外辐射 [J]. 光学学报, 2003, 23(10): 1250-1254.
- [7] KOENDERINK J J, van DOORN A J. Shading in the case of translucent objects [C]//Proc of SPIE. San Jose, CA: Human Vision and Electronic Imaging VI, 2001, 4299: 312 320.
- [8] 许世文,龙夫年,付苓. 实时星场模拟器中的坐标变换[J]. 哈尔滨工业大学学报,1998,30 (5):118-120.

(编辑 张 红)