“FAST”工作抛物面的优化设计

摘要

本文基于FAST的工作原理，通过机理分析、坐标変换、非线性最小二乘优化等方 法，建立了反射面板谟节优化模型・并利用BFGS算法、蒙特卡洛积分算法等算法，对 不同条件下反射光线吸收比率进行了研究。

问题一中，首先基于固定的仰角观测目标S、圆心C和焦点P・利用旋转抛物 面的中心对祢性，选取焦距作为自由度控制变量，构建在极坐标系下开口竖直向上的二 维抛物线方程.得到不同偏转角度下原点到抛物线的距离.进而导出三维下的旋转掀物 面方程。其次，以焦距为决策变量，将口径300米的拋物面作为积分域•将理想抛物面 到原点的距离与基准球面半径差值平方作为被积函数进行积分作为最小化目标函数.建 立了确定理想抛物面的优化模型。最后，使用二分法求得目标函数导函数在定义区间上 的零点.得到理想抛物面焦距的精确值为280.854,误差平方积分的最小偵为10.112o 此时对应理想抛物面的解析式为z= Q + #)2/561.708 300.841,

问题二中，首先利用球坐标下不同轴线方向抛物面的旋转不变性.在原坐标系和问 题一的坐标系之间建立了双向可逆的变换关系.得到了不同方位角下理想抛物面到原点 的距离。其次.以主索节点的工作坐标和促动器的伸缩长度为决策变量:.以积分域覆盖 的主索节点到原点的距离与理想抛物面到原点的距厲之差的平方和为最小化目标函数. 分别考虑下拉索长度固定、相邻节点的距离变化幅度不超过0.07%.促动器的伸缩范围 在±0.6m为约束条件.建立反射面板调节优化模型。最后，使用拉格朗日乗子法和BFGS 算法进行求解.得到误差平方在抛物面口径上的积分的最小值为5.1353X10 9.理想抛 物线的顶点坐标为(-49.392,-36.943,-294.450).调节后反射面300米口径内的主 索节点编号、位置坐标、各促动器的伸缩量等结果见文件result.xlsxe

问题三中，首先通过旋转变换.将反肘问题的倾斜入射光线转化为垂直入射光线。 其次.通过求解线性方程组.依次确定出入射光线与三角形面板的相交判定式、交点坐 标、三角形面板的法线向量，并利用光线垂直入射的性质，使用法线向最简化计算得到 出射光线的方向角。再次，通过联立射线方程与馈源舱所在的目标髙度.得出射线方程 的步长和出射光到达目标高度时的坐标.并与馈源鲍的有效区域进行比对.作为入射光 线是否被有效接收的判定式。最后，将300米口径内实际接收区域作为积分域，将入射 光线有效接收判别式作为被枳函数.使用蒙特卡洛算法进行积分，得到有效接收的光源 面积，并计算出调节昉接收比0.811%.调节后接收比1.103%.提升了 36%,调节工作 抛物面的过程使有效光源的光斑可以尽量完整地出现在每个三角形面板内(图】1)。

本文的特色在于将机理分析与非线性最小二乘优化相结合，并灵活釆用二分法、 BFGS算法和蒙特卡洛积分算法进行求解，在大规模、髙维且带有非线性约束的求解中 仍然以接近二阶的速度收敛至最优解.为FAST在不同情况下的调节与设计提供了参考 依据。

关键词：坐标旋转、非线性最小二乘、BFGS算法、蒙特卡洛积分

一、 问题重述

1.1问题背景

中国天眼(FAST)由主动反射面、馈源舱及其他系统组成,其中主动反射面是由主 索网、反射面板、下拉索、促动器及支承结构等构成的可调节球面。主索冋由柔性主索 按短程线三角冋格方式构成，每个主索节点连接一根下端与固定在地表的促动器连接的 下拉索。促动器沿基准球面径向安装，可沿径向伸缩。

主动反射面有两个状态：基准态时反射面为半径约300米、口径为500米的球面： 工作态时反射面为一个300米口径的近似旋转抛物面。馈源館接收中心在与基准球面同 心、半径差为的一个球面上移动。当观测某个方向的目标S时.馈源舱接收中心被移 动到直线SC与焦面的交点P处，调节基准球面上的反射板形成以直线SC为对称轴、 以P为焦点的近似旋转抛物面.从而将来自S的平行电磁波汇聚到有效区域。

1.2问题提出

在反射面板调节约束下，确定一个理想抛物面，调节促动器，使工作拋物面尽量贴 近理想掀物面，以获得反射后的最佳接收效果。建立模型解决以下问题：

•问题一：当待观测天体S位于基准球面正上方，即。=0°,。= 90°时，结合考 虑反射面板调节因素.确定理想拋物面。

•问题二：当待观测天体S位于。=36.765°, 0 = 78.169°时.确定理想抛物面。 建立反射面调节模型，调节相关促动器的伸缩量.使反射面尽量贴近该理想抛 物面O

•问题三：基于问题二方案，计算调节后馈源能接收比，与基准球面接收比作比 较。

二、 问题假设

1. 假设光线在反射面不存在二次反射。
2. 假设不考虑板间间隙给反射带来的影响。
3. 假设电磁波在大气中的传播为直线传播,
4. 假设反射面板不会发生弯曲，始终维持一个平面。
5. 假设电磁波的反射为全反射,不考虑反射时的损耗。
6. 假设主索节点调节后，相邻节点之间的距离会发生微小变化.变化幅度不超过 0.07%。

三、符号说明

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| 序号 | 符号 | 意义 | 单位 |
| 1 |  | 抛物线及旋转抛物面的焦距 | *m* |
| 2 |  | 从原点出发到理想抛物面的距离 | *m* |
| 3 | *心* | 序号为e的促动器的伸缩居 | *m* |
| 4 | 郷 | 序号为i的下拉索的长度 | *m* |
| 5 | *I* | 所有主索节点的下标集合 | — |
| *6* | *J* | 一块反射面板所用到的下标集合 | — |
| 7 | *E* | 所有三角形的所有边的集合 | — |
| 8 | (珈(i),t/o(i),zo(i)) | 序号为i的主索节点的基准坐标 | — |
| 9 | QG)Mi),z(i)) | 序号为，的主索节点的工作坐标 | — |
| 10 | (z (\*),!/ (i),z (i)) | 序号为i的促动器底強的坐标 | — |
| 11 | GG)"),z(i)) | 序号为e的促动器顼遅的坐标 | — |
| 12 | 3G)"G),z°G)) | 序号为i的促动器顶遅基准状态的坐标 | — |
| 13 | S(i)sG)Mi)) | 序号为e的主索节点旋转后的工作坐标 | — |

四、问题分析

4.1问題一的分析

问题一要求当a 0°, 8 90。时，结合反射面板週节因素，确定理想抛物面。

基于。=汗/2 .且观测目标S、國1心C和焦点P固定.确定所求剖面抛物线的自由度 只有1.注意到旋转抛物面的中心对称性，故所求抛物面是其剖面上的拋物线的复合。 故电利用焦距作最优化控制变量，进而构建在直角坐标系下开口竖直向上的二维抛物线 方程.将其代入极坐标进行变换.可导出旋转抛物面的方程。最后对理想拋物面到原点的 距离与基准球面半径的差偵平方进行积分，并进行最小二乘最优化求解，使得基准球面 与最终确定的抛物面之间的总调节距离的平方和最小，从而求出理想抛物面。

4.2问题二的分析

问题二要求当。=36.795°, 0 = 78.169°时，确定理想抛物面。并建立反射面板调 节模型.调节相关促动器的伸缩最.使反射面尽量贴近该理想抛物面。

注意到球坐标下不同轴线方向的抛物面为各同向性这一性质.本文考虑在原有空冋 坐标系和间题-己建立的坐标系之间建立交互的旋转变换关系，使得问题二中可部分沿 用问题一中所得有关理想抛物面的数学关系.进而可以确定本问的目标函数和决策变量. 然后引入下拉索固定长度、节点之间的伸缩变动率、促动器的伸缩量等约束，再引入相 邻节点的距磯变化福度的约束和促动器伸缩范围的约束，求出相关促动器的伸缩量:优化 解。

4.3问题三的分析

问题三要求基于问题二的反射面调节方案，计算谡节后馈源舱的接收比，并与基准 球面接收比作比较。

本文拟釆用与问题二相同的坐标旋转方法，将入射的光线从斜射变为垂直于水平面 入射。接着.本文拟通过构建以-•決反射面板上三个主索节点坐标为基准的参数方程. 利用参数方程判断入射光与任意一块反射面板的几何关系，从而确定交点坐标。然后， 本文拟利用待定系数法确定反射平面的法向景，从而利用向量方向角的关系确定反射光 的指向。然后.可以利用方程联立求得的反射光与接收平面的交点判断该光线是否被有 效接收。最终,可■将入射光的照射区域作为积分域，是否接收到光线的判别式作为被积 函数进行积分，将积出的结果与照射面积做比值，从而计算出馍源舱的接收比。

五、问题一模型的建立与求解

5.1问题一模型的建立

5.1.1直角坐标系下二维拋物线方程的构建

题目要求给出考瑋反射面板调节因素下的理想抛物面。根据描述.FAST的抛物面 由二維抛物线旋转得来，因此本文首先基于B = tt/2.讨论在二维平面内，拋物线开口 方向竖直向上的拋物线方程，再通过旋转确定三维的旋转抛物面。



本文基于题目附件8给出的空间直角坐标.以C为坐标原点，构建剖面图上的二维 直角坐标系。则水平向右方向为£轴正向，竖直向上为z轴正向。图1为FAST的剖面 示意图.其中抛物线的焦点为点F 由于讨论的是开口方向竖直向上的抛物线.故其焦 点F的坐标为：

(Sz”) = (O, - (B-F)) (5-1)

根据抛物线的几何性质・设该抛物线的焦距为则焦点与顶点的距离为0.5£厂 则该拋物线顶点。坐标为：

Go, ZQ)= (0, - (R-F) — 0.5乙/) (5-2)

由于抛物线焦点与准线的距离为一倍焦距，故可得抛物线准线方程为:

根据拋物线的几何性质，可知抛物线上的任意一点到准线的距离等于该点到焦点的 距离。利用该性质构建抛物线方程：

(Z-Zr)a = x9+ *(z-Zp)2* (5-4)

其中.*zr= ^R-F)-Lf*为点T的z轴坐标，由准线方程(5-3)得出：

*zP=* 。?一玲为点P的z轴坐标。

接着，将孙和给的值代入式(5-4),可得：

*[z+* 0 —F) *+Lf]9 = x2+ [z+* (R —F)]2 (5-5)

两边平方项展开后，移项整理可得方程：

以上，得到了二维直角坐标系下,开口竖直向上的拋物线方程。

5.1.2极坐标系下二维抛物线方程的构建

由于需要将计算得到的抛物面与球面进行对比，使得工作抛物面尽量贴近理想抛物 面。因此为方便求解，将上述抛物线方程转换成极坐标形式。



图2：极坐标系下抛物线示意图

如图2,以。点为原点，以原Z轴为极轴，构建极坐标系，有：

*(x,z)* = (-£wcoew, Z^sinu;) (5-7)

其中.儿是从原点出发，到抛物线的距离。将式(5-7)代入直角坐标下的抛物线方程并整 理可得：

*~~"豈 \_ +~~ \_(R\_= 0* (5-8)

为了得到不同偏转角度3与儿的表达式，需要对式(5-8)的方程进行求解。

(1)当*3＞皿*时，可将式(5-9)看作以乙为未知最的一元二次方程，故有

A = sin2u; + 4^^^+«-F^ >0

(5-9)

此时方程始终有两个不同的根。根据韦达定理：



*L31 + Ls =-*

(5-10)

(5-11)

故可知，此时对于每一个3.都会产生取值一正一负的两个根。舍去负根，

得到正

根的解析式:

-L/sins + £/*《*siny + **~~2~~**~~牛 二~~ 侈 + R \_ F) 儿= COS2^

(5-12)

(2)当*3 =砰*时’可将式(5-9)看作以如为未知量的•元•次方程，故有:



sin 3



经过化简，可得基于偏转角度3与心的表达式:

\_ic\_ + ^zZ

2sin3 sins '

*L/ainuj* + X/t sin七 + *~~多牛-段~~*侈 + R F) 7*5 '*

(5-14)

由于公式(5.14)中含有未知参数.则将该函数记为:

/(\*/) <

心血3 +乙八聂。+ (乡*+ R* F) % 一2

cos%

1/ J *R-F* /二

2sinuj sins ' 2

(5-15)

以上，得到了在不同的偏转角度下，二维抛物线上的点到原点的距离厶的表达式， 接浴将此二维拋物线进行旋转即可得到三维的旋转抛物面。

5.1.3理想抛物面与基准球面的相似度计算

将5.1.2节得到的二维拋物线以极轴为中轴线旋转，得到反射面板的旋转抛物面， 该抛物面可使得沿着中轴线平行射入的电磁波可以被反射到焦点P处。为比较这一理想 抛物面与基准球面的相似程度，需要在球坐标系下，以口径为300米的抛物面在基准球 面上的投影所围成的区域为积分域.对理想抛物面到原点的距离与基准球面半径的差值 平方进行积分.即：

*Ea*【/(糾如)-H] (5-16)

枳分数值的大小是评价相似程度的准则。其中，R为基准球面半•径：3为抛物面匕 的点与原点的连线和中垂线所形成的空间角的大小：*db为*曲面微元：4为积分域，可表 示如下：

A：«c,g,z) *\z = -y/R2~x2-y\* x2 + j/2$1502} (5-17)

90

120 60



180

210

**150 30**

图3：极坐标系下FAST剖面及积分区域示贏图

由于抛物面的中轴线是竖直的，所以在球坐标系下可转化为二重积分.故该枳分式 可化简为：

//邛〔六糾切)-*R]2dad0* (5-18)

其中.Q为方位角：0为仰伯：*rs = Rcos0*是在0角给定时.Q角在基准球面上的轨迹 投影出的圆形的半径。根据題冃要求的工作口径，可知。的取值范困满足：

|海仞，9,如)=150 (5-19)

根据几何关系，易知式(5-19)有两个解缶和Bm，有II这两个解的均值为 打/2。为防止对戶指向的岡环垂殳枳分.町设戶的取值范围为%/2).结合上述 分析，对式(5-18)进…步化简得：

2 打0 [/((<;,£/) — 2d/3 (5-20)

以上.得到了球坐标系下•计算理想抛物面和基准球面之冋相似程度的准则“

5.1.4理想抛物面优化模型的建立

由于在现冇约束条件下，可求解出多个不同焦距的理想抛物面，故需要对于理想抛 物面进行成优化的选取。故构建II标函数如下：



2^[/(^£,) *-R]2d0*

(5-2!)

结合式(5-6).确定形成皎优理想抛物面的抛物线方程为:

(5-22)

5.2问题一模型的求解

5.2.1算法设计

首先对目标函数(5-20)的数值特性进行定性分析，可知焦距与决定了理想拋物面和 基准球面之间的相似程度，焦距过大・则理想拋物面会整体低于基准球面：焦距过小， 则理想抛物面会整体高于基准球面。易知目标函数的梯度函数在区间内为一个单调连续 函数，且区间两端对应的梯度值异号.即目标函数(5-20)&区间(100 , 400)±是一个存在 极小偵点的凸函数。因此,本文基于该性质设计针对梯度函数零点的二分査找法对极小 值点进行求解。具体求解算法如下： 算法I： ••分査找第厶

1：选定边界值。首先根据题目设定与实际情况，选取100与400作为二分査找区间 的左右端点。

2：取二分査找区间的中点坐标代入公式(5-23)的梯度函数中,计算得到该点所对应 的梯度值：

3：若梯度值远大于0,将二分査找区间的右•端点设置为当前中点.并返回第2行。

4：若梯度債远小于0,将二分査找区间的左端点设置为当前中点，并返回第2行。

5：若梯度值的绝对值小于机器精度epsilon.则中点即为待求解的极小值点.程序结 束.

5.2.2理想抛物面的求解与分析

基于算法1.在MATLAB中编程进行求解.给出求解岀的理想抛物面的剖面视图 (图4左)及理想拋物面与基准球面的径向高度高低差(图4右)：

图4： FAST 2D fit面最优抛物线(左〉、3D最优抛物面役向高度高低差(右)

最终结果求解出理想抛物面的焦距町的精确值为280.854,误差平方在口径上的积

分的最小值为10.112.将％ = 280.854, R = 300.4, F = 0.466R帯入式(5-6)可得剖切 平面上的抛物线方程为：

'=諭赢宀 300.841 g)

将抛物线绕z轴旋转一周后.可知其旋转抛物面的方程为：

Z = **~~561'708~~**(Z + y) 2 - 300.841 (5-24)

5.2.3结果检验

基于5.2.2节中的精确结果，对所得理想抛物面的剖面上的径向高度与基准球面半 径的高低差进行检验，可得最优抛物面与基准球面的偏移最：



-150 -100 -50 0 50 100 150

图5：最优抛物面与基准球面的偏移暈

由图5可知，最优抛物面与基准球面的偏移股在(-0.6,+0.4)的范围内。因此此 最优抛物面在实际应用中.促动器顶端上下拉动下拉索的长度范围也较小.结合反射板 调节效率因素，可得本结果合理且较优。

六、问题二模型的建立与求解

6.1问雖二模型的建立

问题二要求基于问题一所建立的模型，求解当0 = 36.795°, 0 = 78.169°时的理想 抛物面，并以工作抛物面尽量贴近理想抛物面为目标.在下拉索固定长度、节点之间的 伸縮变动率、促动器的伸缩量:约束下，优化相关促动器的伸缩員。

为简化计算，本文首先建立在标准坐标系上旋转得到的新坐标系,使得主索节点与 理想抛物面在径向方向的距离差值可沿用问题•中的式(5-15).从而构建本问的目标函 数.然后通过分析促动器底端坐标、基准状态与工作状态的促动器顶端坐标、主索节点 的基准坐标与工作坐标以及促动器伸缩量:等变伝之间的几何关系.构建本问题的约束条 件，得到反射面板调节优化模型。最后，设计BFGS算法进行模型求解。

6.1.1基于坐标系旋转的理想抛物面与反射面板相似度计算

本題中，由于观测天体S的方位对于基准球心C存在与竖直方向的倾角，这给构建 新的理想抛物面带来了一定的困难。但在求解理想抛物面时，对于不同轴线方向的抛物 面来说，其焦距、焦点等性质都是不变的,故将现冇空间坐标系，以基准球面的球心。 为中心、沿基准球面的剖面方向进行旋转，使得问题二中理想抛物面的轴线与旋转后空 间ri角坐标系z轴所在H线重合，此时主索节点与理想抛物面在径向方向的距离差值可 沿用问题一中的式(5-15)。



设第i个主索节点的工作坐标为(z(£),y(i),zG))。将原先的坐标轴绕看z轴沿正方 向旋转角度(正向旋转方向与坐标轴指向满足右手定则，下文同义)，则坐标相对于坐标 系绕z轴反向旋转角度再将此时的坐标轴绕着y轴沿正方向旋转角度tt/2 *(3,*则坐 标相对于坐标系绕8轴反向旋转0、根据三维坐标中旋转矩阵的定义，可徊旋转坐 标系下，第i个主索节点的工作坐标(砲(。,如％G))为：



BG)

1(») /珀6)2 + 加"+ \*(庁

如图6,不难看出旋转后坐标系的z轴正方向指向被观测体接巻球心C为原点， 在新的空间直角坐标系上建立空冋极坐标系。再将变换后的主索节点的宜角作坐标转化 为新的空间极坐标系下的坐标，得到第i个主索节点的坐标为(L(i)^(i),ft(t)),具体形 式为：

。且

接希，根据问题•中理想抛物面上偏转角度3与儿的衣达式(5-15),得到在新的坐标系中.理想抛物面上仰角为PG)的点与原点。的距歷:

***i****SMG)*〈跤十 2(r f%88”G) 严 -，院 蒲錦+旬G)"。)2

(6-3)

为保证反射面在工作状态下与理想抛物面尽量貼合.需要使得在同一径向方向上的 主索节点与理想抛物面上的点距磯原点。的距离差尽量小。故可构建如下优化目标：

(®\*(»),y\*(«),2"(0) *argmin* £ (知6)-乙。尸 (&4) 其中• Z为所有主索节点所用到的下标集合：①，为新的极坐标下仰角収值的最小值。S 于理想抛物面具有照明X域的限制，5.1.3节中己经据此给出了仰角的取值范围式.这在 本问题中也同样具有约束效果。注意到，在基于促动器伸缩完成的主索节点位殂变化过 程中.第i个主索节点的坐标(珈(，),伽<(£)孫巧6))可以由促动器的伸缩欣唯一确定.根 据附件2中数据.可知促动器底端的坐标(z *(t),y* (t),z (i))与促动器顶端基准状态下 的坐标G°(i),y°G),zy))・设促动器在工作状态时的顶端坐标为(x (：),!/ (»),z (i)) 由于促动器底端与促动器顶端始终在-•条直线上，故存在比例关系：

-»\*(»)

Z°G) X (0

(6-5)

vi^w x (0]^ [/(i) *y* GIFT y Z (i)p

其中• LG)为每个促动器的伸缩抵。同样地，y轴和Z軸方向均同在相同的比例关系， 因此有：

Z (»)= 专魚) z°G)

z (i)『+)W) *y* (»)]»+ [z»(i) x-(0]a

< y (i) r 必。妃g)二成) +\*)

\仙(。-次)F+ [y.(0 \_旷(疗+侄啲\_矿(切2 (&6)

次) 氐G)3G)全切 一—“④

1. D・(i)*v*(«)]«+(z-(»)z (OF

以上，经过推导最终得到了第3个促动器的伸缩量&G)与对应主索节点的坐标 (zwG),ywG),zwG))之间的关系。因此加入LG)作为式(6.4)中反射面与理想拋物面相 似度计算目标函数的决策变量，整理可得：

= argmin £ &G)一珀)卩 (6-7)

6.1.2约束条件的确定

(1)节点之间的伸缩变动率约束

根据假设6.相邻节点之冋的距离可能会发生微小变化•变化幅度的极限为0.07%, 故可构建如下约束条件：

[珀。，（沛'-3® g）己[z® z（h）]a f

M）与（切• [voGi）如（沖• *Mid* MF（ %） tM' E

WO ，（曲 J 3（助 讯可卜• [z® z（測2 t v F

%（冲 砲 蜘尸• *Mk）* %（湖 Q • 0 07%），（m *e*

其中.F=((h,i2)eZxZ}c

1. 促动器伸縮范围约束

根据题设，促动器伸缩量只能在0.6m到+0.6m之冋.故具有如下约束条件：

-O.6W0G)WO.6 (6-9)

1. 下拉索长度约束

主索节点与促动器顶端是由固定长度的下拉索连接的，可通过基准状态下的主索节 点的坐标与促动器顶端基准坐标，计算出每一段下拉索的长度。设每一段下拉索的长度 为乙(i)，基准状态下主索节点切标为SoG),l/o(i),Zo(i))，促动器顶端基准坐标为 @°G),妒(。，驴①)，则有：

%) \'珈顼"十" 技砰EG厂ZG)r,住Z (6-10)

设促动器在工作状态时的顶遇坐标为(X (i),y (i),z («)),则存在如下约束条件：

X(t)-^(«)]3+ [v(t)-y4(t)]a+ W)-^•(«)]3=40)2 (6-11)

6.1.3反射面板调节优化模型的构建

综上所述，本文建立的反射面板调节优化模型为：

却）洛）「飾）" 气 oo7%）0 标）口 M） Xo（ia） 2 S/oG.）曲（★ M） %⑶ 2 Q 0.07%）,（gcE

冶）冷）2 5） W 晌，（沪 <（1.0 07%）3（. .）e£ 松）％（摄2如⑴ 蜘2如 ” 2《1 ° °7%），（‘•庭

*S.t.<*

0.6^£,（»） <0.6,V«eZ

[z（0-x-（0]a+ MO V'（"+[zG） z（i）]2 =乙（gVieZ 6.2冋題二模型的求解

6.2.1算法设计

由于问题二共计需要求解2226个主索节点的邛z坐标.以及其对应的促动器伸缩量; *L\*,*需要求解的决策变量数量:庞大且其中带有非线性的等式和不等式约束.因此必须寻 找适应于高维大规模问题求解的算法。

对于模型中非线性约束，首先基于拉格朗日乗子法的思想，引入一个乗数入.将等

式非线性约束转化为目标函数的一部分。接着.在不考虑不等式约束的情况下进行求解. 当结果违反不等式约束时.将其转化为等式约束并再此求解，直到得到不违反约束的最 优解。注意到待求解的模型中的非线性约束都能表示为决策变量:的二次型.具有光滑和 凸的性质，且容许在数值定义域上轻微违反约束时稳定求值.因此此处使用拟牛顿方法 中的BFGS方法，以在不直接计算Hessian矩阵的情况下实现这…高维问题的超线性收 攵。具体求解算法如下:

算法2： BFGS算法

1：初始化参数。为循环变量赋初始= 为切线刖度短阵田。赋初始偵为单位

矩阵，设置初始解与为主索网节点在附件中的基准态坐标。

2：循环：根据条件*BkPk=* 巧（处），计算以

3： 由式*xk.x = xk + akpk*得到其中以的值从1.0开始折半査找，直到步

长足够小时，函数值低于上一步。

4： 计算*8k = alcpk. yk* V/（x\*）

5： 计算新的切线刚度矩阵a +號

6： 判断：将当前解代入原式验证.若拉格朗日方程组等式两边的误差小于

epsilon.则得到待求牝理序红火：否则返.，「笫2彳二

6.2.2反射面调节情况的求解与分析

由于问题二中使用到了旋转的坐标系，故本问理想拋物面的结果可以在旋转坐标变 换的条件下，得到了顶点坐标为（-49.392, -36.943, -294.450）的抛物面。接着，基于 算法2,在MATLAB中编程进行求解.给出求解出的3D的促动器提升量图（图7左） 及3D的理想抛物面的拟合误差图（图7右）：

图7： 3D促动器提升量（左）、3D理想曲面抵合误差（右）

白图7左可知.此状态下促动器的提升堂处于-0.4m到0.6m的范围内，此时反射 面较为贴近所求理想抛物面，且促动器顶端上下拉动下拉索的长度范围也较小。由图7 （右）可知，此状态下理想抛物面的拟合误差处于0到7X10 &的范围内，拟合误整也较 小，说明此时的结果为合理最优解。

6.2.3结果检验

基于6.2.2节中的结果，求出主网节点与理想拋物面间的球面径向误差以及主冋节 点间距离的变化率：



图8：主网节点与理想抛物面球面径向误差（左）、主网节点间距离变化率（単位：百分数）（右）

由图8 （左）可知，此状态下主网节点与理想拋物面何的球面径向误差处于 -8X10 6到6X10 &的范围内，可见此径向误差非常小.此时反射面较为贴近所求理想 掀物面.由图8 （右）可知，此状态下主网节点冋距离的变化率处于-0.06%到0.06%的 范围内，充分利用而并没有违反0.07%的裕度，说明此时的结果是合理的。

七、问题三模型的建立与求解

7.1问題三模型的建立

问题三要求基于问题二的反射面调节方案.计算调节后馈源舱的接收比，并与基准 球面接收比作比较。对于该问题，本文首先通过使用旋转变换.将倾斜入射光线转化为 垂直入射光线。其次.通过求解线性方程组.依次确定出入射光线与三角形面板的相交 判定式、交点坐标、三角形面板的法线向虽，并利用光线垂直入射的性质，使用法线向 政简化计算得到岀射光线的方向角。再次，通过联立射线方程与馈源舱所在的目标高度. 得岀射线方程的步长和岀射光到达目标高度时的坐标.并与馈源館的有效区域进行比对. 作为入射光线是否被有效接收的判定式。最后，将300米口径内实际接收区域作为积分 域.将入射光线有效接收判别式作为被积函数，使用蒙特卡洛算法进行枳分，计算有效 接收的光源面积和调节前后的信号接收比。

7-1.1反射光线几何模型的建立

首先，要在新坐标系中计算反射点在反饲面板三角形区域内的坐标。设新坐标系的 空间变量为（砲，咖,\*）,在珞+诡WHO。的范围内,沿着z轴负方向均有来自于被观 物体的电磁波照射在反射面上。记反射面板上一三角形三个顶点3,日2与3的坐标分别为 51 *（,Xw* （J1）） . *B2（xw （ji）tyw* （j2）02））和 （zjv *（js）,yw （js）,Zw* Ga））*，*

表示三角形丿访问的主索节点的坐标。其中编号*收={j ]j=* （\*1,标，»3）eTxZxI},

IX； f(4七 0) ♦ 5r (厶))+V. (/.) —• jri = ^(Vr(A)+ \* S )) )

y脇同

敏七仏)\*■).%—))

BiW。；，％)。域 8：8,所張判

图9：反焼面板三角形区域示意图

设一点(ZwRw,Zw)在线段耳屍上，则其在Z轴的坐标可以表示为：

*Xw rxxw* (Ji) + *r2xw*。2)

(7-1)

其中，姫1,「2>0且门+『2 = 1。接看，设另-点*｛Xw.Vw.Zw* )在点(如,加,Zw)与田3为端点 的线段上，该点在Z轴上的坐标诃以表示为：

*Xw SxTiXw(j^) ' 8iT2Xw(j^* S2lw(j3)

(7-2)

其中，8[,如>。且S1 +如\_ 1 e

记SjH = ti, 81 r2 = t2, *s2 = t3,*易证*句 + 0 —(3* 1•且ii>0, «2>0, t3>Oc 同理可 得该点在g轴与z轴的坐标。以上，得到了一点在以晶爲为顶点形成的•:角形内部平 面上的坐标为：

*Xw(jd TW* (j2) *yw* GO *yw(ji)* 初 Gi) Zw02)

咖。3)司

\*伝)八/

(7-3)

并根据矩阵运算法则可得:

如 G1) - *Xw* (j3) *XW* (拶-*Xw* (项3)) *^Xw-Xw* (>3)\ *yw* GO - *yw* G) *yw* (方)-*yw* G)丿 *\yw - yw* (糸)丿

将<3 1 ti七代入式(7-3)约去z轴的坐标,

(7-4)

注意到三个点*B1B2B3*为三角形的三个顶点，式(7Y)中的逆矩阵总是存在。

当坐标*(成，馅)*给定时，可以根据式(7-4)计算勺和七的值，进而判断该点的水平面投影 是否在三角形的水平面投影的内部' 根据实际条件，对于任意在珞+诡W1502范国内 的(阿，姑),都有一个顶6 3使得其在项所指代的三角形内部。故可进一步根据式(7-3)求 *得(昭诚*)对应的z轴坐标为：

*Zw* Gx) + *(j2) ' hZw(ji)*

因此,

(7-5)

另次，要确定反射直线的解析表达式。计算反馈面上-：个点》】"2为构成平面的法 向量，=(ej； e2; e3).有：

珈 Gi) \_ *(ji) yw* Gi) — *yw (J2)* 叫 02)- *XW* Gs) *yw* 02)- *yw* 伝)

,务v03)\_ *xw*(?i) *yw*G) \_ *yw(Jd*

%(jl) \_Zw(j2)'

ZW02)一 Zw03) 知 Gs)-初 Gl),

(7-6)



图】0：各角度三维示意图

注意到，法向量没有归一化且式(7-6)左侧矩阵的秩为2。且考虑到问题所求的抛物 面开口向上，即e3>0.故令免1.将式(7・6)进行化筒并根据矩阵运算法则可得：

仲 1)=(知 G1) 一如 02)*Vw* Gj) - *Vw* 0\*2)\ *\_Zw* Gi)\

2丿 *\Xw(J2)- XW* (j3) *VW (j2)- VW* Gs)/ IzwG) -Z#(，2)丿 ''

由于入射光垂直于水平面向下，由方向向量*rh =* (0,0,1)因此二与云的夹角：

(7-8)

接着，将法向量成投影到水平面后与4轴的方向向量M = (1,0,0)的夹角Q表示为:

arccos ~~孕-，~~,e2^0 g湍 s＜。

(7-9)

另外，由于出射光与入射光所在平面垂直于反射面，可知出射光与z轴的夹角为2仇 因此出射光的方向向量：

*Th =* (sin (20)cosa,sin (20)8inQ, cos *(20))* (7-10)

以上，可得出射光所在的直线的标准方程为：

*fxw\ /xw\* /sin(20cosa\

(加 =(琅 +r sm(2^)8ina (7-11)

\zw 丿 *\z^J* \ cos (2d) *J*

最后，要确定馈源舱接收平面的解析表达式。根据题目，馈源舱接收平面的法线方 向指向理想抛物面的顶点，距髙原点的距离为。考虑到由于馈源舱接收信号有效区域为 直径1米的中心圆盘，因此其平面方程为

J 如= \_(R\_F)
［瑞』诡WO\*

综上，在新坐标系中构建了反射光线所在直线与馈源館接收平面的解析表达式。

7.1.2反射光线吸收与信号比计算模型的建立

在确定了反射光线与馈源舱接收平面的解析表达式后，即可判断反射光线是否被接 收并计算反射信号比。

首先，将接收面平面方程与出射光所在直线方程进行联立，可以得到出射光线命中 馈源舱所在Z平面的行进步长：

结合式(7-11)和(7-13).整理可得：

*xw = Xw-\* 8in(20)cosa

*Vw = Vw+* ~~海(~~**~~20)~~**~~〉~~疝(20)008。

(7-14)

接着.可以基于入射线指向的水平面上点的坐标(3^,嫉＜)并根据式(7-14)求得珈和 *yw*因此可以通过：

■3 "嬴的OS且或诡N。\* (7,5)

判断反射光线是否能够被接受面吸收。进一步，对判断函数1(珈用“)在 劣3+弗W 15。2范围内积分，可以得到被馈源館吸收的光线所占的面积：

厶\*，(“”)城烦 网

接着，注意到有效口径内的每•个点都必然有且仅有一个相应的三角形，则平面内 接收到的光线面枳为150a7T最后.可得接收与反射信号之比为：

"=舫厶 伽＜5

7.2问題三模型的求解

7.2.1算法设计

对于问题三所求的积分数值.如果直接对整个口径圆面进行枳分，则对于每个输入 的光线坐标，算法都将消耗大量时间遍历zOy平面上的各个投影三角形.以确定这一坐 标所属的三角形法线，用于计算岀射光线的射线方程。为了避免这一逐点依次进行三角 形遍历的时间成本，我们将圆形口径积分域分解为各个互不帀.叠的zOy投影三角形积分 域，通过对各个三角形积分域内均匀地釆样各个光线的接收判定信息，使得一次性遍历 到各个投影三角形时.可以大批砒地使用同一个法线向量处理多个投影到该三角形上的 入射光线，甚至使用足够高密度的釆样从入射光线的接收信息还原出馈源器有效区域在

各个投影三角形上的像。为了实现三角形区域的均匀采样式积分.我们设计了包含对边 界条件精细修正的蒙特卡洛积分算皂算法细节如下:

算法3：喘推I：洛耸沃

1：设置接收面积近似值a：=0：

2：遍历三角形JG J：

3： 设置接收次数初始值d:=0：

4： 抽样次数10000.循环；

5： 每次在0到1之间平均随机抽样生成-•个ti和一个有：

6： 如果 +

10： 使用式（7-3）从0,坛。计算岀（务y,z）；

11： 使用。和0计算出£01/平面上的投影向量长度：

12： 如果向量:长度超过口径的一半150米：

13： 跳过这次接收计算，跳转到第16行：

14： 使用（z,y,z）计算出是否接收，如果接收：

15： d:=d + l：

16： 如果抽样次数没满.跳转到第4行循环：

17： 计算出三角形项在a:。!/平面上的投影面积：

18： ai： = ai + d/10000 •（阴影时）

19： 如果週历三角形没结束.跳转到第2行继续遍历

20：辕出小/（1502汗）円为所求按收礼

7.2.2问题三的结果与分析

基于算法3,在MATLAB中编程进行求解.给出求解出的在相同区间下，工作态 （左）与基准态（右）中.反射面板与有效入射点区域的纹理对比图。其中.黑点表示 光波经反射后.可以被馈源舱接受平面的中心有效区域吸收的反射面板的入射点区域。 图1】中所选取的区间横坐标范围为（ 90°, 30°）.对照图5.可得此区间基准态和工作 态之间偏移量的相对斜率最大，夹角差异最大，导致基准态时部分反射面板中的“有效 接受反射命中点"逐渐偏移至反射面板外部，进而反射率也相应降低。因此工作态和基 准态下・最终产生的反射效果相差较大。最终计算得到的调节前接收比0.811%.调节后 接收比1.103%,提升了 36%0

-30 , , ■ \* . -JO \* .

-90 -80 -70 -50 -40 -JO -90 -80 -70 ^0 -50 -40 -M>

图11：在相同区间下.工作态（左）与基准态（右〉紋理对比

将计算得到的此情况下反射光线聚焦于焦点的状态进行可视化处理.得到图12。



图12:反射光线聚焦于焦点的示意图

由图12可观察到，在此情况下，由观测点S方向射出的平行均匀光波被精准地反 射到了馈源舱有效接收区域.故所得结果符合题设。

7.2.3问题三结果检验

基于7.2.2节中的结果.对蒙特卡洛积分的稳定性进行检验。在工作态与基准态下 各积分100次，得到数值波动量如图12：

观察光斑分布偏移.由图】3可得工作态下与基准态下，多次蒙特卡洛积分的敬伉 波动暈范围都在10 3的维度上，波动量较小，可以认为结果合理。

八、模型的评价与推广

81模型的评价

本文构建的FAST射电望远镜的工作抛物面调整模型，对于利用促动器调整工作掀 物面的过程进行了合理假设，在保证模型求解结果精确性的条件下.有效降低了模型的 夏杂程度。在求解过程中.利用了二分法，BFGS法.蒙特卡洛枳分等方法对于模型进 行求解.使得算法的收敛速度快且结果精确。

在笫一问的理想抛物面求解过程中，考虑到抛物面是由抛物线沿轴线旋转得来，故 将空间的问题转化为平面坐标系下的问题，使得模型描述更为简便。对于限定了焦距的 抛物线方程，本文以使其与基准球面的近似程度最大为最优化条件，对于其焦距进行了 优化.从而确定了最优的抛物面方程。

在第二问的工作抛物面谓整过程中，考虑到抛物面的开口方向与原先的坐标轴方向 并不相同，本文将原先的直角坐标系进行旋转，使得原先的坐标轴方向依然指向被測物 体，使得抛物面方程的描述更为简化，构建出的模型更加简明。并且在此过程中，通过 极坐标变换.利用了第一问得出的结论.节省了公式推导的工作敬。在求解时利用BFGS 法，将约束条件转化为二次型，提高了算法的收敛速度与精确度。

在第三问的馈源舱接收比计算模型中，本文将直角坐标，方位角等概念结合使用， 在旋转后的直角坐标中通过构建参数方程判断三角形平面与宜线的相交关系，使得模型 的推导过程更加简单。在求解有效接受的光源面积时.使用蒙特卡洛积分的方法进行求 解，在一定程度上提高了解算的速度。

8.2模型的改进

与实际情况相比，题目中缺乏边界结构如何固定的相关信息.如支撑结构等.这就 使得在确定整个工作抛物面时约束条件是不够充分的。若能够提供最外圏反射面板的固 定方式.并且合理假设在边界的节点之间的距离约束等条件，可以对于工作抛物面的边 界条件进行建模，并且通过各个节点之间的连接关系间接地传递约束，从而给出FAST 射电望远镜所有促动器伸缩量的调整策略.构建出可以投入实际调度的工作拋物面调整 模型。

九、参考文献

|1|杨凡，李广云，王力.三维坐标转换方法研究卩].测绘通报,2010(6):5-7

[2]龚纯，王正林.精通MATLAB最优化计算[M].电子工业出版社.2(X)9.

|3] Beavis B. Dobbs I. Optimisation and stability theory tor economic analysis]M]. Cambridge university press. 1990.

十、附录

10.1主要计算程序：基于MATLAB R2019a开发

10.1.1主要计算程序

prob1.calc.rn:问題1的求解核心算法

iiinction |Lf. angle300] probl calc。

%

%问题1的核心计算部分

%积分输出最优焦距

%并且与Constant中固定的焦距做比较

%

wjiniingCofr.'M AFLAB: integral NaxInlcrvalCounlReachcd');

warning('ofr,,MArLAB:integral:MinStepSize,);

angle min acos( 150zConstant.sphere radius);

Lf fzero(@(LI)int dl/Lf, angle min), (100. 400]);

disp(“问题 1 最优焦距 Lf: M\*mat2str(Lf.l7));

disp(响题 1 最小误差平方积分:"+mat2str(int L(Lf. angle min), 17)):

assert(abs(int dlXI-f angle min)) < sqrt(eps));

assert(Lf Constant. LQ;

I、. . angle I Constant, get rad angle。：

f = @(anglc)abs(Polar.para(Lf. anglc)\*cos(aiigle))-150;

angle300 = fzero(f. [pi/2. angle(end)]);

asscrt(abs(Rangle300)) < sqrt(eps));

end

function v 1 int\_L(Lf angle inin)

v = integral(@C angle min. pi/2);

function err = "angle)

[L. ] Polar.para(Lf. angle);

err = (L-Constant.sphere radius).\*(I ,-Constaiit.sphere radius);

radius Constant.sphere radius.\*cos(angle);

err err.,(2.\*pi.\*radius):

aid

end

Ainction v int dl/LC angle min)

v、integral(@f. angle min. pi 2);

fiinction derr Ranglc)

[L. dL| - Polar.para(Lf angle):

derr - 2.\*dL.\*(I,Constant.sphere radius); radius Const ant.sphereradius.\*cos(angle);

derr dcrr.\*(2.\*pi.\*ra(lius);

end

end

prob2\_calc.m:问题2的求解核心算法

iiinction |fval. opt X. opt XYZ. opt Lz. opt ABR. index, W, Winv,...

edge. edge distSQ. motor hi. motor unit. motor\_dislSQ| prob2 calc() clffreset)

mg('deiaull');

clear global

%初始化数据集

data = Data();

%初始化旋转变换短阵

|W, WinvJ Polar.compose\_rotate(Constant.alpha, Constant .beta);

%选择300 口径内的节点

[〜.angle300) = probl calc();

main XYZ - data.inain node coordinate;

main ABR = Polar.xyz2abr(main XYZ\*\V);

index main ABR(:.2) >= pi-angle300;

N nodes sum(index);

main\_XYZ = main\_XYZ(index.:); % 过滤主网节点 edge data.edge(all(index(data.edge).2),:):% 过滤节点之间的连边 index2(index) - l:suin(index): %构建过滤之后的新的节点下标顺序 edge indcx2(edgc):為使用新的节点下标对连边节点序号亟定向 assert(all(all(edge)»; %连边节点序号不能有空泡

%初始化邻边长度

edge distSQ = main XYZ(cdgc(:,l),:)-main\_XYZ(cdge(:,2).:);

edge distSQ sum(edge distSQ.\*edge distSQ.2);

%促动器预处理

motor hi data.motor hig|ier base(index.:);

motor Io = data.motor lower(index,:);

motor unit motor hi-motorJo:

motor unil motor unil.'sqrt(suni(motor unit.\*motor unit.2)):

motor distSQ = niain XYZ-motor hi:

motor distSQ sum(motor distSQ.\*motor distSQ. 2);

objective = @(X)obj\_SSE(X, W, N\_nodcs):

non Icon @(X)constraints(X. edge, edge distSQ, motor hi. motor unit,

motor distSQ. N nodes);

f testkit(...

pack(niain XYZ, rand(N nodes. 1))....

objective,...

nonIcon...

opts optimoptions(\*fmincon', 'Display', 'iter-detailed');

opts. Fun ValChcck 'on';

opts.SpecifyO可 eclivcGradicnl true; opts.Specif)<?onslrainlGradient = tnic; opts.MaxFunctionEvaluations inf;

opts. Max Iterations inf;

opts. HonorBounds = false;

% opts. Subproblem Algorithm " 'eg':

opts. Hessian Approximation 'Ibfgs';

saved = load('prob2');

if true

opt\_X = saved.opt X;

else

opt X finincon(objcctive, pack(niain XYZ, zeros(N nodes. 1)> (|. ||. ||. pack(-inft；size(main XYZ)). repmat(-0.6, N nodes. 1)).... °o lb pack( inRsize(main\_XYZ)). repinat( 0.6. N nodes. 1)),... % ub nonIcon, opts): %#ok<UNRCH>

end

ival obj SSE(opt X. W. N nodes);

(opt XYZ, opt Lz| unpack(opt\_X, N nodes);

opt\_ABR Polar.xyz2abr(opt\_XYZ,W,): end

function |SSE. dSSE\_dXYZ] = obj\_SSE(X. W, N nodes)

%

%目标函数

%球面径向投影Lw (理想抛物面)和主网节点实际投影位置L之间的误差平 方和

%

(XYZ. In] = unpack(X, N nodes);

[abr.、. db. dr] Polar.xyz2abr(XYZ\*W');

(Lw, dangle] = Polar.para(Constant.IX abr(:.2.:)):

err Lvv-abr(:.3);

SSE = eiy\*err:

dSSE\_dXYZ 2.\*crr.\*(danglc.\*db-dr);

dSSE dXYZ = dSSE\_dXYZ\*W;

dSSEJXYZ [dSSE\_dXYZ(:); zeros(size(Lz))]:

end

function (c.ceq.gc.gceq| constraints(...

*X,...*

edge, edge distSQ....

motor hi, motor unit, motor distSQ, N nodes)

%

%约束条件(二次型)

%条件1:保持主网节点之间的连接索的距嘉保持固定

%条件2:保持主网节点与相应的促动器之间的距离(下拉索)保持固定

%

(XYZ. Lz] = unpack(X, N nodes);

errdist = XYZ(edgc(:.l).:)-XYZ(edge(:.2).:);

edisl sum(crrdist.\*errdist,2);

c |edist-edge distSQ\*( 1.0007\* 1.0007): edge\_distSQ\*(0.9993\*0.9993)-edist]:

1. = sub2ind(sizc(XYZ), rq)mat(cdge(:, 1). 1.3), repniat( 1:3.numel(cdist), 1));
2. sub2ind(size(XYZ), rcpniat(cdge(:,2),l,3). repn>at(l:3.numcl(edist),l));

J = repmat((l:numel(edist)).', 1. 3);

gc = |

sparse(...

reshapc(|Il I2].[|.1X—

reshape®

reshape(2.\*[errdist -errdist].|1.1)....

numel(X),numel(cdist)),...

-sparse(…

reshape((Il 12卩].1> …

reshaped J 巾卩)，…

reshape(2.\*|errdist -errdist].||.l).... numel(X).numel(edist))

)；

motor hi new motor hi+Lz.\*motor unit;

errdist = XYZ-motor hi new:

edist sum(errdist.\*errdist,2):

ceq edist-motor distSQ;

J = repmat(( 1:numcl(edist)).', 1, 4);

geeq sparse(…

reshape( 1:numcl(X). []. 1),...

reshape(J.[],l),...

reshape(2.\*|errdist -sum(errdist.\*motor unit.2)].||.l),... nuinel(X),numel(edist));

end

function (SSE. dSSE] conslr test ceq(X. constraints)

[〜,ccq.〜.geeq] = constraints(X);

SSE = ceq'\*ceq;

dSSE - full(2.\*gceq\*ceq);

end

function [SSE. dSSE] constr test\_c(X. constraints) (c,-~,gc.-| constraints(X);

SSE = c'\*c;

dSSE full(2.\*gc\*c);

end

iiinction f lcstkit(dala. objective, constraints)

%

%函数微分正确性检査

%

f 0可ective;

fbri= 1:10

index randi(numel(data)/4\*3X

ratio linspace(0.1, 10.0. 20);

difT arrayfiin(@(r)derr index), ratio);

ana arrayiun(@(r)dcrT aiia(r. index), ratio);

disp("信噪比："+nomi(difl' -ana )'iionn(ana ));

plot(ratio. difT -ana );

hold on

end

f = @(X)conslr\_lcsl\_ccq(X. constraints);

for i= 1:10

index randi(nuinel(da(a));

ratio linspace(0.1. 10.0.20);

ana arrayfun(@(r)derr a»a(r. index), ratio);

dift' arrayfun(@(r)deiT index), ratio);

disp("信噪比:"+nonn(diff -ana ) nonn(diff )):

plot(ratio, din^-ana\_):

hold on

end

1' = @(X)conslr test c(X. constraints);

fori= 1:10

index raiidi(numel(datay4\*3):

ratio = linspace(0.1. 10.0.20);

ana arrayfun(@(r)derr ana(r. index), ratio):

difT arrayfun(@(r)derr\_diftVr- index), ratio);

disp("信噪比:"+nonn(diff -ana ) nonn(dilT ));

plot(ratio. diff -ana ):

hold on

end

ftmetion dSSE = derr difT(ratio, index)

asscrt(isscalar(ratio));

dSSE (f(set(index. ratio\*le-4))-ft；set(index. ratio-le-4)))./2e-4:

end

ftmction dSSE derr ana(ratio, index)

assert(isscalar(ratio));

[〜,dSSE] = Rset(index. ratio));

dSSE dSSE(index)\*data(index):

end

function newdata = set(index, ralio)

newdata data;

newdata(index) - newdata(index)\*ratio;

end

end

Hinction *X* = pack(XYZ, Lz)

X = [XYZ(:); *Lz]:*

end

Ainction |XYZ, Lz] - unpack(X, N nodes)

assert(numel(X) 4\*N nodes);

XYZ = reshape(X( 1:3\*N\_nodes), [|. 3):

Lz、X(3\*N\_nodes+1:end):

End

prob3\_calc.m:问题3的求解核心算法(含画图输出，检验等)

cIR)

clearQ

mgCdefault');

close(air):

clear global

global opt XYZ index W

[..opt XYZ,.index, W. I prob2 calc();clR，reset'):

%画图

clf^'reset');

o plot working illu 3d(tnie):

clR'reset'):

% plot 2d lcxture(tnie);

cl^'reset'):

% plot 2d lexture(false);

rec ratio work (0.011020300922443 0.0110003218576217 0.0110518782939506

0.0110643817438084

0.0110485078071177

0.0110550668326781

0.0110367034749252

0.0110386802631623

0.0110296311887876

0.0109799794453533

0.0110669362584378

0.0110478434113818

0.0110046254841212

0.0110474009766273

0.0110382613793932

0.0110136604630215

0.0109958279906651 0.0110127664607068 0.0110505079293461 0.0】 10541998462448 0.0110180088017255 0.0110817414943682 0.0110146584529961 0.0110169034101532 0.0110202757278154 0.0110382443277745 0.011(X)0327429337 0.0110090500347684):

0.0109730660550652

0.0110240151884694

0.0110459270545307

0.0110481766120668

0.0110153292520637

0.010975738534649】

0.0110238540462687

0.0110526144686468

0.0110341899191246

0.0110235600140406

0.0110420096870245

0.0110600521586413

0.0110101135220489

0.0】 10837873612865

0.0110545986531244

0.011039406367263

0.0110513385417147

0.011022189720714

0.0109907491678801

0.0110255093771213

0.0110789763845019

().0110403474743263

0.0110068533880955

0.0110230589753898

0.0110257601080111

0.0110130230869417

0.0109882612985835

0.0110321572590037

0.0110192330970475

0.0109755111105056

0.0110453042446409

0.0110334430375848 0.0110517591813282 0.0110550698235744 0.0110365756602061 0.0110028232503258

0.0110183405377215

0.011065917248056 0.0110345008277633 0.0110103799922359 0.0110529854247001 0.0110627343553963 0.0110200180167431 0.0110528637613645

0.011086907752962

0.0110425429291141

0.0110452395673006

0.0110471891212048

0.0110223227972293

0.0110164104558229

0.0110436769357324

0.0110749365711392

0.0109874238643901

0.0110288022004406

0.0110284372401636

0.0109741922281317

0.0110496603830398

0.0110649714478939

0.0110091725112358

0.0110465102463241

0.0110043363971838

0.0110277008429329

0.0110429260222507

0.0110289593537192

0.0110445898913447

0.0110285841846507

0.0110311268543086

0.0110777319262726

0.0110068509917417

0.0110162286817121

0.010996333441479

0.0110296744899169

rec ratio\_base (0.00809957344004469 0.00816030276752031 0.00815114719028782 0.00809170932206714 0.00813359107499093 0.00815073014613017 0.00808926197249174 0.00808170453150241 0.00806468281488732 0.0081182224458027 0.00809664564432054 0.00803929331956928 0.00813862975913561 0.0()812651614405913 0.00807548662594117 0.00809838752451361 0.00809400286528839 0.008】 100908082638】 0.00810822712967782 0.00809315525807824 0.00806486974020875 0.008134630287794 0.00807892790322006 0.00805598714908852 0.00813180369790822 0.00810668350665907 0.00807828088140091 0.00811052825834018 0.00810927517071732 0.00811143502132163 0.00810309576115239 0.00810982854434356 0.00811344740473194 0.00814411524881943 0.00810455307681079 0.00806302524392838 0.00808600818409412 0.00812354564034997 0.00811186777478928 0.00809026737854994 0.00808663956574123 0.00814128338195877 0.00807940794169834 0.00812115941770167 0.0081024286210036 0.(X)80924217013025 0.(X)809501225610337 0.00809902994305578 0.00812940497617186 0.00809554341149597 0.00809631643018426 0.00804895426011689 0.00809575027496546 0.00812928273720676 0.008】1334164853845 0.00812004359958459 0.00810587906967159 0.00807971230)25123 0.00810458060650855 0.00809081157217132 0.00807630129046536 0.00812220517987459 0.00811206634654426 0.00810709806891063 0.00815164906999222 0.00813766254713846 0.00814321524369861 0.00810908041014188 0.00812934844902824 0.00810621605696549 0.00811063002236979 0.00812537388975942 0.00809493844001929 0.00811284919748417 0.00812982625291347 0.00811444175548698 0.00812948462742588 0.00812471872392731 0.00809515370106578 0.00810070201885477 0.00809154975241786 0.00809924616852124 0.00808220053817524 0.00812402217146259 0.00811192024738402 0.00806217864697205 0.00809729197336589 0.00814243000329029 0.00814908482651054 0.00805549860700152 0.00812911963465325 0.00809820772628644 0.0080799192180059 0.00812099010446983 0.00811185636211377 0.00810677088931511 0.00812457458272667 0.00811715912091946 0.(X)810254234380183 0.00812512633851956];

subplot(2.1.1);

hold on

piot(( 1:100:1:100]Jrepmal(mcan(rcc ratio work).size(rec ratio \vork)):rec ratio work] ；k-'.'LineWidth\2);

piot(l: lOO.rec ratio work/ko'/LineWidth\*^);

box on

貧id on style('fbntname\*. 'fbntsize');

%ylim([0.01033. 0.01045]): subplot(2J,2);

hold on

p!ot([l: 100;l:100],[rq)mat(mean(rec ratio\_base),size(rec ratio base));rec\_ratio\_base|,'k •'.'LineWidth',2);

plot(l :100.rec ratio base.'ko'.'LineWidth'J);

box on

grid on

style(\*fbntname\ 'fbntsize');

fasiprintC图片/prob3.检轮.多次蒙特卡洛积分的数值波动量) ftmction |dala. XYZ. tri. Iri area] = get data(WORKlNG)

%

%提取工作态或者非工作态下需要使用的所有数据

%

data = Data。：

global opt XYZ index W

XYZ data.main node coordinate: %产生一个对齐到光线入射角度的坐标格式 if WORKING

XYZ(indcx.:) = opt XYZ:%主索网调整到工作抛物面

end

XYZ = XYZ»W;

%计算三角形的面积

triangle = data, triangle:

X reshape(X YZ(triangle. 1 ),size(tri;uigle)):

Y rcshapc(XYZ(trianglc.2),sizc( triangle)):

%Z reshapc(X Y Z(triaiigle.3 Xsizc(trianglc));

triangle area 0.5.\*abs(X(:.l).\*(Y(:.2)-Y(:.3)) + X(:.2).\*(Y(:,3)-Y(:.l)) + X(:,3).\*(Y(:.1,Y(:,2)));

%筛选出所有可能跟选中顶点有关系的三角形

tri triangle(any(index(triang1e),2).:);

tri area triangle\_area(any(index(triangle),2));

end

(unction (rec ratio, xyz. uvw. data. XYZ] : me integral(WORKING)

%

%提取出当前有效工作界面(由有效三角形定义)中的

%所有xyz映射到uvw的射线关系

%(蒙特卡洛法.顺便就完成了积分)

%

|dala, XYZ. tri. tri area) = get data( WORK ING);

area zeros(size(tri. 1), 1);

xj'z = cell(size(tri));

uvw = celi(size(tri));

N= 10000;

fori l:size(trij)

X=XYZ(tri(i,:),l);

Y、XYZ(tri(i,:),2);

Z = XYZ(tri(i,:),3);

t】23 = rand(N.2);

tl23(tl23(:,l)+tl23(:,2)>l,:) |1. 1]-tl23(tl23(:,l)+tl23(:,2)>l.:); U23(:.cnd+1) = 1-t 123(:. 1 )-t 123(:.2); %«ok<AGROW>

[xyz .uvw .ratio) calc t fast(tl23, X,YZ)；

xyz(i} xyz\_(~isnan(ratio),:);

uvw{i} = uvw\_(〜isnan(ralio),:); arca(i) = mean(〜isnan(ralio));

end

asscrt(yny(isnan(arca)));

area ;irea( -isnan(area));

% tri area tri area( - isnan(area));

rec ratio = sum(tri area.\*area)./( 150\* 150\*pi); if WORKING

disp("工作接收比：•,+mat2str(rec\_ratio,17)); else

disp("基准接收比：" MnatZstiXrec ratio. 17)); end

iimclion plot 2d texture( WORK ING)

%

%画图

% 2d,放大界面纹理.工作界面和基准态都要绘制

%

卜.xyz, data. XYZ) mc\_intcgml(WORKING);

tri data.triangle(:,[1:3 1]).';

p!ot(reshape(XYZ(lri.I),size(tri)).reshape(XYZ(tri.2).size(tri)),'k,); hold on:

xyz - vcrtcat(xyz{:});

plot(x>-z(:,l).xyz(:.2).'.k');

axis equal

xlim([-90,-30J);

yJim([-30,30]);

styk('fbnlname'. 'fontsize');

if WORK ING

fastprintC图片/prob3.结果.纹理对比(工作态)，)；

else

fastprintC图片/prob3.结果.纹理对比(基准态)，)；

end

end

iunction plot working illu \_3d(WORKING)

%

%画图

% 3d.体现出工作界面的反射光聚焦于焦点

%这张图只在工作界面时绘制.不在基准态绘制

%

assert(WORKING);

[〜.xyz, uvw, data. XYZ] = me intcgral( WORKING);

xyz vertcal(xyz{:});

uvw = vcrtcal(uvw{：})；

xyz = xyz(l:IOO:end.:);

uvw uvw(l：l°°：end.:);

p = plot3(...

[xyz(：.I Xx>-z(:,l)+uvw(:,l

[xyz(：,2>xyz(：,2)\*uvw(:,2)].・,...

[xyz(:.3),xyz(：.3)+uvw(:,3)].V-'):

color = mat2ce!l(repmat(rand(numei(p),l X 1.3),ones(nunicl(p),l ).3X

|p.Color| - color{:}:

ho!d('on'X

X XYZ(:.l); Y XYZ(:・2)： Z = XYZ(:.3);

trisurf^data.lriangle. X,Y,Z, 'FaceColor'. 'None');

axis('equal'):

colomiapfgray');

colorbar();

grid('on'):

box('on');

style(,lbntsize'.'f<)ntname,);

rastprintC图片/prob3.姑果.反射光线聚焦于焦点的示意图)

end

hmclion [xyz, uvw. ratio] calc t fast(tl23,X,Y,Z)

%

%寻找距离入射(x,y)最近的XYZ坐标点，并提取出以该点为顶点的所有三角

形

%依次求解它们的tl.t2.t3

%

xyz = 1123 \*[XYZ】；

%分界线：上面是命中点，下面是法线

a = X(l)>X(2);b Y(1>Y(2):

c = X(2»X(3):d = Y(2UY(3);

uvw ((a b: c d]\[Z(2)-Z(l); Z(3)-Z(2)])•:

uvw(：,end+l) = 1;

uvw abr Polar.xyz2abr(-uvw);

uvw abr(:.2) pi/2-(pi/2-uvw\_abr(：,2)).\*2;

uvw abr(:,3) - 1:

uvw -Polar.abr2xyz(uvxv abr):

ratio = (-(1-Constant.FR ratio).\*Constant.sphere radius-xyz(:,3))./uv\v(:.3):

ratio(ratio < 0) - NaN; %同向达不到馈源舱的情况下pass

dst - xyz+ratio.\*uvw;

assert(a]l(abs(dst(:,3)+(l-Constant.FR\_ratio).\*Constant.sphere\_radius) < sqrt(eps) isnan(ratio)));

ratio(sum(dst(:.l:2)?dst(:.l:2).2) > 0.5.\*0.5) NaN: % 反射馈源舱平面时超过馈 源舱圆圈的情况下pass

ratio(sum(xyz(:.l:2)?xyz(:, 1:2),2) < 0.5.\*0.5)二 NaN: % 入射被馈源舱遮挡的情况 下 pass

ratio(suin(xyz(:.l:2)\*xyz(:,l:2).2) > 150? 150) NaN: % 超出 150 口径圆面 pass

xyz(isnan(ratio),:) - NaN;

uvw = ratio. ,u vw;

assert(size(xyz? 1) = = size(uv\v. 1));

end

probl.m：问题1的结果可视化、检验

%本文件原名probl.m

财 ok<\*DEFNU>

clear

clear global

close all

[Lt angle300] = probl \_calc():

cl f reset

illu2d(Lf. angle300);

elf reset

plot3d(Lf. angle300)

elf reset

error plot(Lf, angle300)

iimclion error plot(Lf. aiigle300) % 横向剖面高低差

angle = linspace(angle300, -angle300^pi. 100);

Lw Polar.para(Lf. angle):

err = Conslant.sphcrc\_radiiis-Lw:

plol([-Lw.\*cos(angle); -Lw.\*cos(angle)], [O.\*err; err], '-k', 'Line\Vidth'.2); hold('on'X grid('on'):

plot(-Lw.\*cos(a»glc). err. 'ok'. 'LincWidth'.2): xlim([-150. 150]);

ylim(H).6.0.6])；

style('fbntsize', 'fbntnanic');

%fastprintC图片/probl.检验剖面上的高低差(径向高度vs基准球面半径)，); end

Hinction plot3d(Lf a»gle300) % 3d 高低差

d Data。：

XYZ - d.main node coordinate:

ABR = Polar.xyz2abr(XYZ);

index = ABR(:.2) >= pi-angle300;

X XYZ(:J);Y XYZ(:,2);Z = XYZ(:,3);

err = -Polar.para(LC ABR(:.2));

err(〜index) = NaN;

trisurf^d.triangle.X.Y.Z.err+Constant.sphere radius,'FaceColor'.'inteq),): view(2);

colorbar();

axis('equal'):

style('fbntsize', 'fbntname');

colonnapCgray');

box('on');

%fastprintfa片/probl.结果.3D最优掀物面高低差(径向高度)，)；

end

fiinction illu2d(Lf. angle300) % 横向剖面最优示意图

font opts = {'VerticalAlignment', 'middle\*, 'HorizontalAlignment', 'center\*, 'FontSize', 13. 'Interpreted, latex'};

cl^'resef);

hold on

[spher rad, fbcal rad, angle] Constanl.get rad angle。；

p\_S = ilhi.p S:

p P = (0 -local rad I；

p\_Q (0-fbcal\_rad-0.5\*Lfl：

p\_T=[0 -focal rad-LQ;

hold('on'):

%基准圆弧

plot(-sphcr rad\*cos(angle),-sphcr rad\*sin(angle), 'k', 'LineWidth', 2);

%焦面圆弧

plot(-fbcal rad\*cos(angle),-fbcal rad\*sin(angle). 'k'. 'LineWidth'. 2);

%标记定点

plot(p S(l\ p S(2)；\*k\*. 'MarkerSize'. 14. 'LineWidth', 2);

plot(p P(l\ p\_P(2).'.k'. 'MarkerSize'. 22. 'LineWidth', 2);

plot(p\_Q(l). p\_Q(2),'.k'. 'MarkcrSize'. 22. 'LineWidth\*. 2):

plol(p T(l), p T(2).'.k', 'MarkerSize', 22. 'LineWidth'. 2);

plot(0.0,,.k,. 'Markersize', 22. 'LineWidth', 2);

text(p\_S( 1)+20. p\_S(2). ■ boldmathSSS'. font\_opts(:});

tcxt(p P(l)+15, p P(2)+18. ■.boidmathSPS'. font opts{:});

lext(p Q(l)+15. p Q(2)\* 18. ,'boldinathSQS,. font opts{:}):

tcxt(p T(l)-18. p\_T(2)+18, "\boldmath$TS‘, font opts{:});

text(0+20. 0. •\boldmath$CS'. font opts{:})：

% SCPQT中轴线

plot([p\_S(lX p\_T(l)|. |p\_S(2). p\_T(2)]；-k； •LineWidth1. 2):

%准线

plot(pJT(l>+[-300 300J. p\_T(2)+[0 0|. •:k'. LineWidth'. 2);

plot(p T(1)+JO 30 30], p\_T(2)+[30 30 0]. ':k'. Tine Width； 2); % 垂足

%计算拋物线

Lw = Polar.para(Lf. angle);

L300 Polar.para(Lf anglc300);

p\_x [-L300.\*cos(angle300) -L300.\*sin(angle300)];

%抛物线

plot(-Lw.\*cos(a»gle), -Lw.\*sin(angle), '-.k\ 'LineWidth'. 2);

p!ot(p\_x(l). p\_x(2). Lk，. 'MarkerSize', 22); % 300 口径点 plot([p\_P(l)p\_x(l)L [p\_P(2) P\_X(2)], •:k\ •LineWidth', 2); % 焦点连线 plot([p\_x(D P\_x(l)L (P\_T(2)p\_x(2)]» •:k\ ,LineWidth'. 2); % 准线连线 text(p\_x(l). p T(2>20. \*\boldmath$x=300/2$, font opts{:});

%格式 axis('equal')： set(gca,,Visibie,,

% ylim([-300. 200]);

stylc('ibntsize'. 'fontnanic');

% festprint(，图片/probl.结果.2D剖面最优抛物线')：

end

prob2. m:问题2的结果可视化、检验

%本文件原名prob2.m

clc

elf

clear

mg('default'):

close all

clearCglobal');

data Data。：

(fval. opt X. opt XYZ. opt opt ABR. index. W. Winv....

edge, edge distSQ. motor hi. motor unit, motor distSQ] prob2 calc(): close all

xlsx output(opt XYZ. opt Lz. index, Winv) dispf问题2最小误差平方和:Fval):

return

elf reset

errplot 3d(data. opt XYZ, opt ABR. index);

elf reset

plot 3d Jz(dala. opt XYZ, opl Lz. index);

elf reset

plot 2d main node dist(opl XYZ. edge, edge distSQ);

elf reset

plot 2d fitcrr(opt ABR);

(unction xlsx output(opt XYZ. opt Lz. index, Winv)

ifexistCresult.xIsx'. 'file')

delctc(,rcsult.xisx,):

end

copvfileC数据/4.工作抛物面的主索节A.xIsxVresult.xIsx\*);

%理想拋物面顶点坐标

XYZ Polar.abr2xyz([0 pi/2 Polar.para(Constant.Lf pi 2)]):

XYZ XYZ\* Winv1;

tl table(XYZ( 1), XYZ(2). XYZ(3)):

disp(”理想抛物面顶点坐标“)；

disp(head(t 1));

wrilctablc(tl"rcsuh.xlsx・. Sheet.，理想抛物面顶点坐标 \ Range，.，A2:C2： ,WriteVariableNames,. false):

%调整后主索节点编号及其坐标

data readtable(，数据】.主索节点坐标和编号.csv)

t2 "able(data.x (index). opt\_XYZ(:.l), opt XYZ(:,2). opt XYZ(:,3))：

disp("i^整后主索节点编号及坐标”)；

disp(head(t2));

writetable(t2, 'result.xlsx', 'Sheer. .调整后主索节点编号及坐标L 'Range'.「A2:D num2str(hcight(t2)+1)]. 'WriteVhriableNames\*, false);

%促动器顶端伸缩S：

t3 二 table(data. x (i ndex), opt Lz);

仙凤“促动器顶端伸缩贸')；

disp(head(t3));

writetable(t3, ,result.xlsx,, 'Sheet','促动器顶端伸缩 ft', 'Range', ['A2:B, nuin2str(hciglit(t3)+1)], 'WriteV,ariableNaines,. false):

xlsx check(X

end

function xlsx\_check()

tl readtableCresult. xlsxVSheef.'理想拋物面顶点坐标・)；

t2 readtablefresult.xIsx'.'Sheef.'调整后主索节点编号及坐标，);

13 = readtableCresult.xls^'SheetV 促动器顶端伸缩 fif);

|W. -| Po!ar.compose\_rotate(Constant.alpha, Constant.beta);

%抛物面顶端W旋转后的取值Lw要与focal\_rad+Lf>2 一样

ABR Polar. xyz2abKtl {1,1:3} \* W'):

err .\BR(3)-(() -Constant. FR ratio)\*Conslant.sphere radius •Constanl.Lfz2);

disp(“检査：抛物面顶端旋转后是否是focal\_rad+Lf/2的取值(相减误差):f rr); assert(abs(err) < eps);

%重新构建index

raw code = rcadtablc(，数据1.主索节点坐标和编号.csv，)：

raw code = raw code.x ;

index code string(t2.x );

index cellfiin(@(s)any(s = index code), raw code):

assert(all(string(raw code(index)) = index code))：

dispf 构建 index 成功,);

% 0.6

assert(all(t3 {:,2}<0.6));

assert(all(t3{:.2}>-0.6));

dispCLz没有超过±0.6:成功，)；

% 007

data = Data();

edge data.edge(all(index(data.edge),2),:);% 过滤节点之间的连边 indcx2(indcx) = I:sum(index): %构建过滤之后的新的节点下标顺序 edge index2(cdge):。。使用新的节点下标对连边节点序号重定向 assert(all(all(edge))):。。连边节点序号不能有空泡 raw XYZ = data.main node coordinalc(index,:);

opt XYZ = t2{：.2:4};

raw cdisl raw XYZ(edge(:. 1 ),:)-ravv XYZ(edge(:.2)j):

raw edist “ sqrt(sum(ra\v edist.\*raw edist.2));

opt\_edist = opt XYZ(edge(:. i),:)-opt XYZ(edge(:.2),:):

opt edist» sqrt(sum(opt\_edist. \*opt\_edisL2));

ratio (opt edisl./raw cdisl)\* 100-100:

assert(all(ratio<0.07));

assert(all(ratio--0.07));

disp(，节点之间的距离变化率没有超过±0.07%:成功・)；

% motor距离(下拉索) motor unit data.motor higher base(index.:)-data.motor lower(in<lcx.:): motor unit motor unit.'sqrt(suni(niotor unit.\*inotor unit.2)): assert(all(abs(sum(motor unit?motor unit.2)-l) < sqrt(eps)));

motor top data.motor\_higher\_base(index, :)+t3 {:,2).\*motor\_unit; opt\_pdist = opt XYZ-motor top:

opt pdist = sqrt(sum(opt pdist.\*optjxJisl,2));

raw pdist data.inain node coordinate(index.:)-data.motor higher base(index.:); raw\_pdist sqrt(siim(raw\_pdist.\*raw\_p<iist,2));

assert(max(abs(ra\v pdisl-opl pdist)) sqrt(eps));

dispf下拉索距离不变：成功')；

%最优贴合程度

oplABR = Polar.xj-z2abr(opt\_XYZ\*W'):

err opt ABR(:.3)-Polar.para(Co»staiit.Lf. opt ABR(:,2)): assert(max(abs(err)) le-5);

dispf贴合程度至多le-5:成功')：

end

fiinction plot 2d filcrr(opt ABR) %^ok<\* DEFNU>

Lw Polar.para(Constant.LX opt\_ABR(:,2));

err - opt ABR(:,3)-Lw: bar(sort(err). k): grid('on'): style('fbntsize'. 'fontname'); xticks([xticks nuincl(err)|);

iastprintC图片/prob2.检验.主网节点与理想抛物面之间的球面径向误差・)； end

fiinction plot 2d main node dist(opt XYZ, edge, edge distSQ)

errdist opl\_XYZ(edgc(: J).:)-opt\_XYZ(edge(:.2).:):

cdisl 100\*(sqrt(sum(crrdist.\*errdist.2))./sqrt(edge distSQ)-!); bar(sort(edist). k);

gridCon');

stylcCfbntsize'. 'fbntniune'); xticks([xticks nuinel(edist)]);

fastprint(，图片/prob2.检验主网节点之间距离的变化率(百分比)・)；

end fiinction plot 3d Iz(data. opt XYZ, opt Lz. index) % 三维促动器提升M(Flat) raw XYZ data.main node coordinate: raw\_XYZ(index,:) = opt\_XYZ;

X raw XYZ(:J); Y raw XYZ(:.2); Z raw XYZ(:3)；

Lz = NaN(size(index));

Lz(indcx) opt I-z: trisurRdata.triangle, X.Y.Z, Lz); colorbar();

view ⑵；

axis('equal'):

stylc('(bntsize', ,fbnlname,);

colomiapCgray');

cc - caxis();

cc(2) = 0.6; caxis(cc): box('on');

fastprint(\*@片/prob2.结果.3D促动器提升量')：

end

Ainction crrplot 3d(data. opt XYZ. opt ABR. index) % 三维拟合误差(intcrp) raw XYZ - dala.main node coordinate:

raw XYZ(index,:) opt XYZ:

X raw XYZ(:,1); Y raw XYZ(:,2); Z raw XYZ(:,3)； err = NaN(size(index));

err(index) abs(Polar.para(Constant.Lf. opt ABR(:,2)) - opt\_ABR(:,3)); trisurRdata.triangle. X.Y.Z. err, 'FaceColor\*. 'interp'):

colorbar();

view(2);

axis('eqiiar);

styleCfontsize', 'fbntnanie');

colormapCgray'): box('on');

Ihstprint(，图片/prob2.结果.3D理想曲而拟合误差)

end

10.1.2常数定义与数据处理

Constant, m：程序用到的所有常量数值定义

%本文件原名Constant.in

classdef Constant

properties(Constaiit)

FR\_ratio = 0.466: % 焦径比

sphere\_radius 300.4;%基准态球面半径，单位是米

spherejialflcaliber 500/2: % 基准态球面的口径的一半

paraboloid half caliber = 300/2:% 工作态球面的口径的一半

Lf= 280.85417567168855;%第一问算出的最优焦距，用作求解完的检査

alpha deg2rad(36.795); % 第二问平面角

beta = deg2rad(78.169); % 第二问仰角

end

mcthods(Static)

fimction (sphcr rad. focal rad. angle] get rad\_angie()

spher rad : Constant.sphere radius;

spher cli Const am. sphere half^cal iber;

focal rad = (1-Constant.FR ratio) \* spher rad;

angle pi/2-asin(sphcr cli spher rad): %使用半径和半口径计算出俯角, 俯角变成仰角

angle linspace(angle. pi-angle. 100);

end

end

end

Data, m：将题目附件123映射到程序内数组

%本文件原名Data.m

classdef Data

properties

main node code %主索节点的编号.strings转序数

main node coordinate 0d K索节点的坐标，XYZ motor\_!ower %促动器下端点的坐标’XYZ motor higher base%促动器上端点的坐标，XYZ (基准态) triangle %三角形反射面板的顶点序号,string转序数 edge%不車夏的连边顶点序号，按照左小右大表示，格式是序数 end methods

fimction d Data

main node = readtable(，数据/】.主索节点坐标和编号.csv'): d.maiii node code string(inain node{:.!});

d.main node coordinate main nodc{:.2:end};

motor readtableC数据/2.促动器上下端点坐标和编号.csv) assert(all(d.main node code - string(motor{:.l})));

d.molor lower : motor2:4);

d.niotor liigher base motor{:,5:end}:

triangle = rcadtablc(，数据,3.反射面板的顶点编号.csv，)； d.triangle string(triangle

d.check()

d d.convert node id();

d.cdge = d.gcl edges。；

end

fimction e = get edges(d)

tri = d.triangle;

e |tri(:.l:2):tri(:.2:3):tri(:.[L3])):

e(e(:,l)>e(:,2),:) = 0<€(:,1)\*(:,2),[2,1])；

e unique(e.'ro\vs');

assert(size(e.l) - 6525); assen(〜any(e(:,l) = e(:,2)));

end

fimction check(d)

assert(isstring(d.main node code));

assert(nuinel(d.main node code) 一 2226);

assert(size(d.main node coordinate. 1) - 2226);

assert(size(d.main node coordinale.2) = = 3);

asscrt(isniatrix(d.motor lower)); assert(ismatrix(d.motor higher base));

assert(size(d.motor lower. 1) : 2226):

assert(size(d.rnotor lower.2) = 3);

assert(size(d.motor higher .base、】)==2226): assert(size(d.motor higlicr base.2) 3);

assert(isstring(d.triangle))

assert(size(d.triang!e,l); 4300);

assert(size(d.triang!e.2) 3);

end

fimction d convert node id(d)

%先给主节点排序，确定一个顺序査找表abc(i).并且有index(i)==[原 位]

(abc. index] = sort(d.n】ain node code);

%再给triangle排序.确定一个顺序表xyz(j),并且有index2(j) |tri 原位]

[xyz, index2] sort(d.triangle(:));

j = l；

indexed、zeros(size(xyz));

for i I:numel(abc)

while abc(i)xyz(j)

indexed。)= index(i);

j=j+l；

ifj > nunicl(xyz)

break

end

end

end

indexed(index2) indexed:

indexed = rcshape(indcxed. 11. 3); assert(all(all(d.main\_node\_code(indexed) d.triaijgle)));

d.main node code 1:nuinel(d.niain node codc);

d.main node code d.main node code(:): d.triangle = indexed;

end

fimclion length 二 get pull length(d)

main d.inain node coordinate;

higher d.motor higlier base: length sqrt(((main-higher).\*(main-higher)) , 11 I !]');

end

end

end

Polar, m：极坐标与直角坐标相互转换，拋物面径向距离

%本文件原名Polar.m

classdef Polar

mclhods(Stalic)

function [L, dL dLf, dL dangle] para(Lf. angle)

%

%极坐标下，给定拋物线焦距，在特定的omcga(angle)下 %输出相应的距离坐标L

%

cos angle cos(angle); % discos) = = -sin sin angle sin(angle): °odifl^sin) cos cos2 angle cos angle.\*cos angle:

RF " (1-Constant.FR ratio),Consta»t.sphere radius; index cos angle 0 | abs(a»gle - pi/2) < cps:

delta Lf.\*Lf + 2.\*RF.\*Lf.\*cos2\_angle;

L (-Lf.\*sin angle+sqrt(delta))./cos2\_angle; L(indcx) = (Lf./2+RF)./sin angle(indcx);

ddeha\_dLf 2.\*Lf + 2.\*RF.\*cos2\_anglc: dL dLf -sin angle./cos2 angle:

dL dLf= dL dLf+I./cos2 angle.\*0.5./sqrt(della).• ddelta dLf;

dL\_dLRindcx): 1 ./(2.\*sin angle(index));

ddelta dangle = 2.\*RE#Lf\*2.\*cos\_angle.\*-sin angle;

dL dangle -Lf. cos2\_angle.\*cos angle - L./cos2 angle.\*2.\*cos\_angle.\*- sin angle;

dL dangle dL dangle-t l./cos2 angle.\*0.5./sqrt(delta).\*ddelta dangle:

dL dangle(index) = -L(index)./sin ;uigle(indcx).\*cos angle(indcx);

end

function |abr. dalpha. dbeta. dr] xyz2abr(XYZ)

%

%笛卡尔坐标转极坐标

%输出：

% abr : [alpha beta r|

% dalpha: d(alpha}/d{[X Y Z])

% dbeta :d{beta}/d{[XYZ]}

% dr :d{r}/d{[XYZ]}

%

X XYZ(:.l);

*Y* = XYZ(:,2);

Z = XYZ(:,3);

norm2\_sq X.\*X+Y.\*Y;

norm3 sq norm2\_sq+Z.\*Z:

nomi2 = sqrt(nonn2 sq);

norm3 = sqrt(norm3 sq);

r = norm3;

beta = asin(-Z.Zr);

alpha acos(-X. hom)2):

alpha(Y>=0) = 2\*pi-alpha(Y>=0);

alpha(〜nom】2) = 0;

abr (alpha, beta, r]:

if nargout 1

return

end

ZEROS = zcros(size(Z));

dnonn2\_sq 二 2?[X Y ZEROS];

dnorm3\_sq 2.\*[XYZ];

dnonn2 0.5. •dnomi2 sq..'nonn2:

dnorm3 = 0.5.\*dnomi3 sq./norm3;

dr dnorm3:

dbcta r./nomi2.\*(|ZEROS ZEROS -1. r] + (Z./r).\*(dr./r)); dalpha = -abs(norm2./Y).\*([-l./nomi2 ZEROS

ZEROS]

(X. nonn2).\*(dnonn2./nonn2));

dalpha(Y>=0.:) -dalpha(Y〉0.:); dalpha( norm2.:) = 0;

end

function XYZ abr2xyz(abr)

%

%极坐标格式转笛卡尔坐标

%

alpha abr(:.l);

beta = abr(:.2);

r ，abr(:,3);

Z -r.\*sin(beta);

r = r.\*cos(beta);

X -r.\*cos( alpha);

Y -r.\*sin(alpha):

XYZ = [X, *Y.* Z];

end

Hmction (W. WinvJ compose rotate(alpha. beta)

%

%组合旋转(3d旋转矩阵)

%先逆向旋转以清除alpha角(xOy平面上的)

%再正向旋转以将beta补偿到pi/2

%

Wxy -[

cos(alpha) sin(alpha) 0

-sin(alpha) cos(alpha) 0

0 01

1；

Wxyinv =[

cos(alpha) -sin(alpha) 0

sin(alpha) cos(alpha) 0

0 0 1

1；

Wxz [

cos(pi/2-beta) 0 -sin(pi 2-bcta)

0 1 0

sin(pi 2-beta) 0 cos(pi/2-beta)

1；

Wxzinv = I

cos(pi 2-beta) 0 sin(pi 2-beta)

0 1 0

-sin(pi/2-beta) 0 cos(pi/2-beta)

1；

W = Wxz'Wxy;

Win\ Wxy inv\*\Vxz inv: assert(all(all(abs(W\*Winv-eye(3)) < eps())));

end

end

end

10.1.3画图程序

illu.m：与示意图有关的常量定义

%本文件原名illu.m

classdef ilhi

properties(Constant)

p\_S-[0 150];%被观测点的方位

end

end

illutm：剖面直角坐标示意图

%本文件原名illul.m

font opts {'VerticalAlignment', 'middle'. 'HorizontalAlignment', 'center'. 'FontSize'. 10. 'Inlerprcter'. 'latex'};

close all

hold on

[sphcr rad. focal rad. angle) Constant.get rad ;u)gle();

p spher (-spher\_rad\*cos(angle( 1)), -spher\_rad\*sin(angle( 1))];

p spher end : [-sphcr rad\*cos(angle(eiid)), -spher rad\*sin(angle(end))];

p fbcal [-focal rad\*cos(angle( 1)), -focal rad\*sin(ang]e( 1))]:

p local end |-fbcal rad\*cos(angle(end)). -focal rad\*sin(anglc(cnd))j;

v sph [cos(pi/'2+angk( I)), sin(pi/2+angle(l))J;

p S ilhi.p S;

p P |0 -focal rad];

p Q = [0-spher\_rad+20];

P\_T [0 P\_P(2"P\_Q(2AP\_P(2))]；

hold('on');

%基准圆弧

draw 2d arc focal and base(spher rad, focal rad, angle);

%焦径比和R300

standard distance\_tag(angle. p spher. p spher end. p focal, p local end. v sph. font opts);

%标记定点

plot(p S(l>p\_S(2).'\*k'.'MarkcrSize'. 14.'LineWidth'. 2);

plot(p P(l\ p \_P(2),K NarkerSize'. 22. 'LineWidth'. 2);

plot(p\_Q(l), p\_Q(2),'.k', MarkerSize，, 22, 'LineWidth'. 2);

piot(p T(l). p T(2).'.k'. •MarkerSize； 22, 'LineWidth', 2);

plot(0.0,・.k'. 'MarkerSize', 22. 'LineWidth'. 2);

text(p S( 1)+10, p S(2)+3(V被观测体\ font\_opts(l:end-2)); text(p\_ S( 1)\*20. p\_S(2), '\boldmath$SS, font opts(:}): text(p\_P(l)+15, p P(2)+15. \*\boldmath$P$', fom\_opts(:});

text(p Q(l)+15. p Q(2)+15. '\boldmathSQS'. font opts}:}):

text(p T(1)+15. p T(2)+10. ,\boldnialhSTS\ font opts

text(0+15,0. 'kboldmathSCS\*, font opts{:});

% SCPQT中轴线

plot([p\_S(l), p T(l)|. |p\_S(2), p\_T(2))；-k\ •LineWidth； 2);

%文字tag

text(p sphcr end( 1 )-40. p spher end(2)-70,'基准球面

'Rotation', rad2deg(a»gle(end-11 )-pi/2), font opts {l:end-2}):

text(p fbcal\_end( 1), p focal end(2)-25.'魚面

'Rotation'. rad2deg(angle(end-4)-pi/2). font opts{l:end-2});

text(-]60. p T(2)+】5.'抛物面的准线font opts{l:end-2});

%PQ长度

plot(p\_P(l)+[-350 0], p P(2)+|0 0]. ':k‘. •LineWidth', 2):

plot(p Q(l)+|-350 0]. p Q(2)，[0 0], ■:k\ \*LineWidth,, 2): myquiver(8.[p\_P(l)p\_Q(l)]-325. [p\_P(2)p\_Q(2)J. •:k\*. LineWidth，, 2);

texl((p P(l)+p Q(l))/2-3OO. (p P(2)+p\_Q(2))/2, ,\boidmath$|PQ|=L\_P2$,,... 'Rotation'. 90. font opts{:});

% QT长度以及垂直的准线

plot(p T(l)+[-350 3001. p T(2)+[0 0], ■:k； 'LineWidth'. 2):

myquiver(8.[p\_Q(l) p\_T(l)]-325. |p\_Q(2) p\_T(2)]. .:k'. 'LineWidW. 2); text((p\_Q(l)+p\_T(l))，2-300. (p\_Q(2)+p\_T(2)) 2. ,\boldmath$|QR|=L\_f72S\...

'Rotation'. 90, font opts{:});

plot(p \_T(l)+[0 30 30J, p T(2)-|30 30 0], ':k\ Line Width、2); % 垂足

%计算拋物线

Lf=2\*(p P(2)-p Q(2));

L Polar.para(Lf. angle);

xangle fzero(@(angle)abs(Polar.para(Lf angle)\*cos(angle))-150. [pi 2 angle(end)]): xL Polar.para(Lf. xangle):

p\_x = [-xL. \*cos(xangle) -xL.\*sin(xangle)];

plot(-L\*cos(angle), -L\*sin(angle), '-.k'. 'LineWidth'. 2);

plot(p x(l). p x(2). '.k'. 'MarkerSize', 22);

plo»([p\_P(l)P\_x(l)].|p P(2)p\_x(2)]. ':k・. •LineWidth； 2);

plot([p\_x(l) p\_x(l)]. |p T(2) p x(2)|. 'LineWidth'. 2);

text(p spher end( 1)-50. p spher end(2)-10.'掀物面

'Rotation'. rad2deg(angle(end-14)-pi 2). font opts(1:end-2});

titleC'boldniathSy \frac{xA2}{2L\_f}-\frac{L\_f} {2}-(1 -0.446)RS'. Interpreter', latex1); text(p x(l),p T(2)-15, '\boldmathSx=300/2S', font opts(:});

%

axis('eqiiar):

% ylim([-525, 200]);

set(gca. 'Visible\*, 'off):

styleCfontnanie');

fastprintC图片/prob 1.示意图】.准线等辅助线・)；

(unction draw 2d arc local and base(spher rad. focal rad. angle)

%基准圆弧

plot(-spher rad\*cos(angle).-spher rad\*sin(ang!e). 'k', 'LineWidth', 2);

%魚面圆弧

plot(-focal rad\*cos(aiigle).-fbcal rad\*sin(angle), k, 'LineWidth', 2);

end

Ainction standard distance tag(angle. p spher. p spher end. p focal, v sph. font opts)

%焦径比

plot(p \_spher( 1)+(0 50»v\_sph(l)], p\_spher(2)+[0 50\*v sph(2)]. ,:k\*. ,LineWidth,, 2); plol(p jbcal(l)+[0 50\*v sph(l)]. p\_fbcal(2)+[0 50\*v\_sph(2)], ,:k\ 'LineWidth； *2);*

myquiver(8.[p\_sphcr( 1) p fbcal( 1 ))+25\*v sph( 1), [p sphcr(2)

p\_focaI(2)]+25\*v\_sph(2X '：k'. 'LineWidth，, 2);

text(...

(p\_spher(l)^p\_focal(l)\*80\*v sph( 1))/2....

(p sphcr(2)+p focal(2)+80\*v sph(2)) 2,...

r\boldmathSF=0.466R$', font opts{:}. 'Rotation'. rad2deg(angle( 1)));

%基准半径

plot(p spher( 1)+100\*(0 v\_sph( 1)], p spher(2)+100\*[0 v sph(2)].':k'.'LincWidth'. 2); plot( 0+100\*(0 v\_sph(l)], 0\*100\*(0 v\_sph(2)]. ':k', 'LineWidth1.

2)；

myquiver( 15,(p\_spher( 1) 0]+75\*v\_sph(lX |p spher(2) 0J+75\*v\_sph(2), ':k'. 'LineWidth1. 2):

text(...

(p\_sphcr(l )+0+180\*v sph( 1))/2,...

(p spher(2)+0+180\*v sph(2))/2....

,\boldmathSR =300.4\mathrm{m}$, fbnt opts. 'Rotation', rad2deg(anglc( 1))):

%D 500in

myquiver(20J-250 250]. [-450 -450]；:k\ 'LineWidth'. 2);

plot(|-250 p\_spher(l)J. [-460 p\_spher\_end(2)).,:k\ Tine Width'. 2): plot([ 250 p spher end(l)], [-460 p spher end(2)],\*:k', 'LineWidth', 2); text(0, -440. '\bo!dmathSD 500\mathmi {m JS1. fbnt\_opls{:});

end

Hinction inyquivciXr.x.y.varargin)

rad atan2(y(l)-y(2),x(l)-x(2))；

rad |rad+deg2rad(30). rad-dcg2rad(30)|;

plot(x,y,varargin(:});

L sqrt((x(l)-x(2))\*(x(l、x(2))+(y(lAy(2))\*(y(l)-y(2)))/r; plot(x(l)-[O.L|\*cos(rad( l)\y( l)-(0.L]\*sin(rad( 1 )).varargin{:});

plot(x(l )-[0.L]\*cos(rad(2)Xy( l)-|0-L]\*sin(rad(2)).varargin{:}): plot(x(2)« |0.L]\*cos(rad( 1 )).y(2)」[O.L|\*sin(rad( 1 )).varargin{:}): plot(x(2)+(0,L]\*cos(rad(2)),y(2)+|0.L]#sin(rad(2)),varargin{:});

end

i I Iu2.m:剖面极坐标示意图

%本文件原名illu2.ni

%剖面示意图

font opts = {'VerticalAlignmenl'. 'middle', 'I iorizontal.Alignment'. 'center'. 'EontSizc'. 18. 'Interpreter', 'latex'};

close all

(spher rad. local rad. angle] - Constant.get rad aiigle();

p\_S = [pi/2 ilhi.p S(2)];

p P |-pi/2 focal rad]:

p Q = |-pi/2 spher rad-20];

p\_T [-pi,2 p\_P(2)+2\*(P\_Q(2>p\_P(2))l；

%基准圆弧

polarplot(angle^pi.angle.,0^spher rad. 'k'. 'LineWidth'. 2); hold('oiT);

%焦面圆弧

polarplot(angle-pi,angle.\*0+fbcal rad, k, 'LineWidth', 2);

%标记定点

polarplot(p\_S(l), p\_S(2>\*. 'MarkcrSize'. 14. 'LineWidth'. 2): polarplot(p\_P(l). p\_P(2).'.k', 'MarkcrSize1, 22. 'LineWidth'. 2): p<)larplot(p Q(l), p Q(2).'.k'. 'MarkerSize', 22. 'LineWidth'. 2);

polarplot(p\_T(l), p\_T(2),'.k'. 'MarkcrSize'. 22. 'LineWidth'. 2);

polarplol(0.0.'.k'. 'MarkerSize； 22. 'LincWidth'. 2);

text(p S(l>0.20. p S(2). "'boldmathSSS'. font opts{:}): text(p P( 1 )+0.12. p P(2A 18, •\boidmath$P$,, font opts(:}); text(p\_Q(l)+0.08. p\_Q(2)-23. ,^boldmathSQS,. font\_opts{:}); text(p\_T(lJ+0.06, p\_T(2)48, ^boldmathSTS\*. font opts{:});

text(0.15. -30, ,,boldmathSCS,. font opts{:});

% SCPQT中轴线

polarplot([p\_S(l), p\_T(l)], [p\_S(2), p\_T(2)]A-k\ tineWidth； 2);

%计算抛物线

Lf 2\*(p\_Q(2)-p\_P(2));

I. = Polar.para(LC angle):

xangle lzero(@(angle)abs(Polar.para(LC anglc)\*cos(angle))-150. (pi/2\*1.01.

anglc(end)J):

xL Polar.para(Lf. xangle);

theta linspace(-xangle. xangle-pi. 150);

r Polar.para(Lf, theta+pi);

r(2:2:end) = spher rad:

polarplot(reshape(theta,2,[]X reshape(r,2,[]). '-k', 'linewidth', 2, 'color'. [0.7.0.7,0.7]); polarplot(|0 0J, [0 p T(2)]. •:k', linewidth： 2);

polaq^lot(linspacc(0.-xangle+pi.l00). repmat(60.I.100). ':k'. 'linewidth'. 2); text((-xangle kpi)z2-O.O5. 90. '\boldmathS omegaS'. font opls{:});

polarplot(angle-t-pi, L, '-.k'. 'LineWidth'. 2);

polarplot(xangle^pi, xL. '.k'. 'MarkerSize,, 22);

polarplot(-xangle. xL, '.k', 'MarkerSize'. 22);

polarplot(-(xangle xangle], |-p S(2) spher rad]. ':k'. 'linewidth'. 2); polarplot(Ixangle xangle]+pi, [-p S(2) spher rad|. ':k'. 'linewidth'. 2);

% polarplot(-p\_x(l). p\_x(2). '.k'. 'MarkerSize\*. 22):

set(gca.'R.AxisLocation\0);

rlin】([0, p T(2)]);

%极坐标

style('fbntsize'. 'Ibnlname');

t'aslprinl.图片/probl.示意图2.极坐标下的omega角与球面径向误差平方积分')：

style, m:为输出图片统一文字大小和字体

%本文件原名style.m

Ainction style(varargin)

for v varargin

switch lower(char(v)) case 'fbnlsize' set(gca(). 'ibntsize'. 22); case 'fontnanie\* set(gca(), 'fbntnanie', 'times new roman\*); end

end

end fastprint, m：简易绘图输出

%本文件原名faslprint.in

fiinction r faslprint(filcname)

asscrt(isequal(class(filename).'char') (isequal(class(filenanie).'string') && isscalar(filename)))

if isstring(filename)

filename - char(filename);

end

if numel(filenaine) >= 4 && isequal(filenan»e(end-3:end),'.png')

filename = filename(l :end-4);

end

filename [filename., '.datcstr(no\v(),'yyyymm.dd. 1111 MM').'.png']:

print('-dpng'.'-r3(X)'.filenamc):

disp(filename):

r - @()system(('open '.filename]):

end

E110 -131687 -0729 -269792 E134 -107292 96S43 -263744 D161 -699W -137485 -257497

£111 -128661 10602 -271031 C147 69831 -126810 -263627 D162 - 79717 -130BCO -2S8154

E112 125.417 21 933

•271854 C148 60017 13336S -26278 0163

•123616 -2S8380

fU3 -121976 33207 - 272263 CU9 S01S3 -13972S -261393 D164 -99778 -116222 -258164

fll4 -118203 44829 -2722S8 C150 40 096 -145962 -259.671 DIGS -109138 -109037 -257511

E115 -114368 55976

•271847 C151 30114 -151914 -2S7579 D166 -118329 -101683 -2S64M

0167 -127455

94140 -254951 0196 -50160 -171307 241798 D240 -79883 -17274S -232873

Dl€8 -136381

86451 -253046 0197 £0213 -165169 -243617 D241 -90243 -166185 -233728

0169 -145047

78753

•250737 0198 -70169 -158794 -245062 D242 -ICO 462 -159371 -234213

D170 -153496

70937 -248OS2 0199 -80018 -1S2184 -246187 D243 -110578 -152172 -234 382

0171 -160152

62573 - 246125 0200 -90254 -H52S7 -246788 D244 -120.516 -144 734 -234164



EIM -16661!

54127

■243891 0201 -100340 -138090 -246984 D245 -130127 -137091 -233612

E1SS -166362

43 SOS -246149 D2Q2 -U02S9 -130694 -246768 D246 -139530 129230 232684

E1S« -165900

32827 -248095 0203 -119994 -123083 -246138 D247 -148675 -1216鉗 -231136

£157 463661

21537 - 250782 D204 129301 115743 244 994 D248 457590 -113960 -229255

E158 -161176

10212 -253067 D205 -138409 -108224 -243473 D249 -1G4 791 -106029 -2280TO

EIS9 -158 478

1260

-254986 0206 -147306 -100539 -241579 D2S0 -171794 -97961 -226607

EI60 -155536

12 730

•256488 0207 155982 *92693 -239322* D265 -110495 162601 -227711

E161 -152435 24087 -257.5S4 0208 -162912 -84 496 -237795 D266 -120526 -155271 -227677

E162 -149102

-258233 D2M 169636 -76185 -23S979 D267 -130 234 -147779 -227&

E163 -145419 47.257

•258498 0210 176155 -67773 - 233876 D268 -139.753 -140024 -226557

E164 -141498 59029 -258 X8 E191 -182469 -59277 -231490 D269 -149020 -132057 -225476

Ei6S -137602 70 187 -257793 EIW -182398 -48703 -233923

E166 -133.499 81247 - 256882 E193 182C83 -38073 - 236C80

D174 -200W -176.709 -242524 E1W -181548 -27396 -237938

0175 - 30061 -172.749 - 244147 E195 -180 789 -16688 -239498

0176 - 40094 -166W1 -246545 Ei96 178395 -52\*0 -241779

D177 -SO 193 -160938 - 248S50 E197 -175733

6215 -243696

0178 - 60230 -154 674 -250208 E198 -172808 17663 -24S244

0179 70139 B8183 - 251501 E199 -169630 29 090 - 246419

0180 -79924 -U1593 -252350 E2Q0 166254 40987 -247114

0181 -90096 -J34.5S0 -2S2763 E201 -162.618 52.822 -247412

0182 -100133 127.250 -252762 0217 -60050 175 湖-236 775

D183 -109967 -119743 -252340 0218 -70090 169078 -238407

D184 -119247 -112.462 -251.475 0219 -79.999 -162 569 -239.688

OJ85 -128464 -105032 -250150 0220 -90.303 155893 240381

0186 -137495 -97407 -248440 D221 -100 470 -148831 -240769

0187 \*6286 - 89639 - 246360 D222 1WS06 -U1S16 -240752

0188 -154851 -81875 -243861 0223 120343 134002 -240324

-161644 -73596 - 242134 0224 -129850 126245 - 239579

0190 -168245 -65199

-240110 D226 -139C66 -118804 -238237

•174623 56726 - 237803 0226 1\*8097 -111.175 - 236522

• 174.468 M6136 - 240147 0227 156894 -103398 -234 448

E174 -174 075 - 35466 -242206 0228 -163967 -95368 -233076

|  |  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| E17S | -173458 | -24777 | -2439S8 | 0229 | -170845 | -87128 | -231450 |
| E176 | 171102 | -13457 | •246468 | D23O | 177 527 | -78757 | -229541 |
| EI77 | -168 566 | -2002 | •2485S7 | D231 | -183991 | -70313 | 227352 |
| £178 | -165754 | 9.482 | -250276 | E213 | -190006 | -40.617 | -229671 |
| E179 | -162684 | 20922 -251616 | £214 | ■189.543 | -29928 | 231641 |
| E180 | -159479 | 32274 | -252512 | £215 | -188862 | -19222 | -233309 |
| E181 | -155 9S9 | 44.145 -252990 | £216 | 187892 | -8569 | -234.729 |
| e182 | -152170 | 55.976 | •253068 | £217 | -185373 | 2895 | -23684! |
| E183 | -U8122 | 6768S • 252763 | £218 | -182582 | W387 | -238596 |
| D195 | -40023 | -177194 -239644 | £219 | -1795\*2 | 2S836 | -239978 |