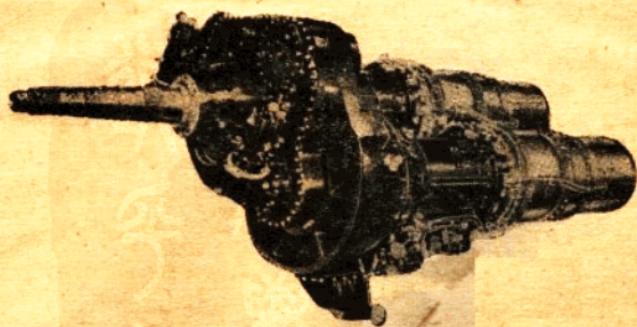


航空发动机 設計參考資料

双曼巴(Mamba) A.S.M.D.8型
渦輪螺桨噴氣发动机

北京航空学院发动机資料編輯室編



國防工業出版社

內容簡介

曼巴 (Mamba) 是英國的小馬力渦輪螺旋发动机，自 1942 年開始設計，經不斷改进，發展，到現在已有十多年的历史。在曼巴族发动机中又分成單曼巴與雙曼巴兩類，本書僅對雙曼巴 8 (ASMD 8) 作了重點介紹。雙曼巴即為兩台單曼巴平行排列裝于機身前部，兩個傾斜之尾噴管由機身兩側伸出，兩台发动机共用一套軸線錯開之減速器。使兩個发动机共用一同心的兩根套軸，而其螺旋轉向相反的結構是雙曼巴 8 的特點，這種結構不但改善了发动机性能，並且也消除了傳到飛機之反扭矩。同時它還配備有利車裝置，可以防止巡航時不工作的一台发动机反轉。所以雙曼巴 8 的構造設計較為特殊，但它的性能優于一般渦輪螺旋发动机。

书中對該型发动机性能之优点作了全面論述，詳盡地介紹了它的构造，并加以分析比較，书末附有模似等比例纵、橫剖面图，可供生产設計人員与航空院校师生参考使用。航空噴氣发动机設計參考資料共有十三卷，本书为第七卷。

北京航空學院发动机資料編輯室編

*

國防工業出版社 出版

北京市書刊出版業營業許可證出字第 074 號
機械工業出版社印刷廠印刷 新華書店發行

*

850×1168 1/32 印張 19/16 插頁 2 39 千字
1960年 1月 第一版

1960年 1月 第一次印刷

印數：0,001—1,050 冊 定價：(11) 0.53 元
NO.3105 統一書號 15034·407

編者的話

自我国社会主义建設大跃进以来，随着工农业的空前发展，科学、技术各个領域飞跃前进，在我国航空科学方面，在党的领导下，各有关部門間开展了共产主义大协作，且作出了一定的成績。

为了有助于航空发动机的設計与教学工作，我室师生着手彙編一套有关发动机設計的参考資料。目前只選擇一些資本主义国家之航空发动机，作了分析研究，并根据資料繪出比例的纵、横剖面图。由于資料不足，水平有限，某些結構又屬揣測而得，图中尺寸亦多出于估計，故仅供作参考。书中某些問題分析叙述，如有不够确切或錯誤之处請讀者指正。

书中所述各机种的基本資料均选自英美等国杂志，因而其技术性能和构造形式的介紹上，定有虛夸与失实之处，其設計主导思想亦多由最大限度地追求利潤及侵略戰爭出发，与我們社会主义国家設計思想根本不同。在編写过程中，我們虽尽力用批判态度，选其精华，弃其糟粕，仍希讀者在参考本书时注意批判接受。

参加本书資料搜集、研究和整理工作的有本院有关教研室教師及1958年毕业生。

在本书編輯中蒙国际航空杂志編輯部提供了許多資料，国防工业出版社对本书出版給予大力支持，我們謹致以衷心感謝。

北京航空学院发动机資料編輯室

1959年1月

目 录

总論	3
第一章 承力系統及傳動系統	7
§ 1 承力系統	7
§ 2 傳動系統	11
第二章 減速器	11
§ 1 簡介	11
§ 2 构造	12
§ 3 減速器的潤滑冷却和潤滑系統	25
第三章 壓縮機	26
§ 1 簡介	26
§ 2 构造部分	27
§ 3 壓縮機的平衡及間隙調整	32
§ 4 壓縮機的軸承及潤滑	33
第四章 燃燒室	33
§ 1 簡介	33
§ 2 构造概述	34
§ 3 燃燒室的工作情況及其优缺点	37
第五章 涡輪及尾噴管	38
§ 1 簡介	38
§ 2 构造	39
第六章 冷却与潤滑	46
§ 1 冷却系統	46
§ 2 潤滑問題	48
參考資料	49

总 論

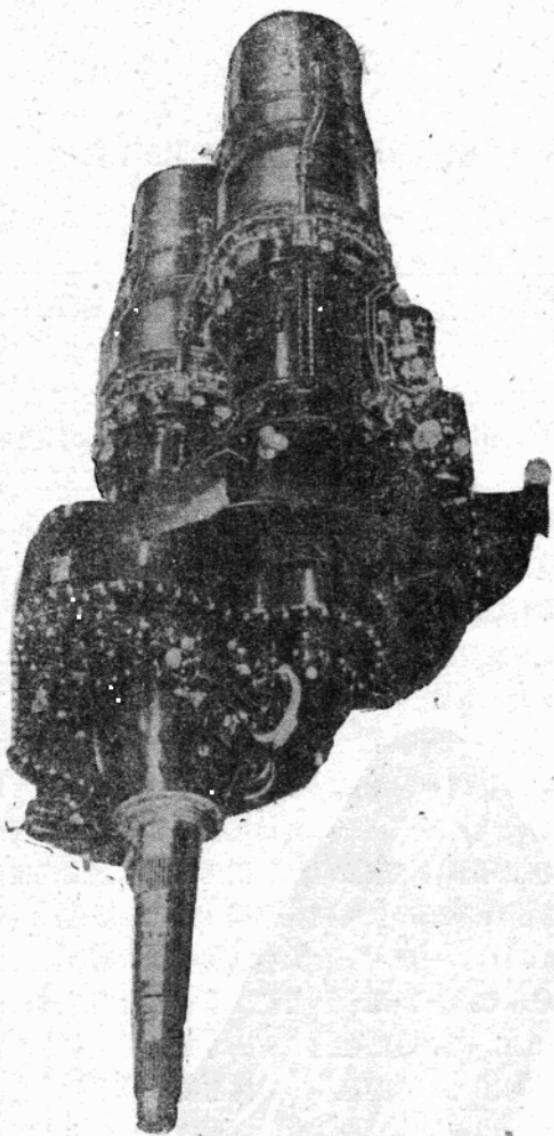
1 曼巴(Mamba)发动机族的发展簡史

曼巴这族发动机，从1942年起，就設計成功，以后經過不断的改进和发展，直到現在已有十多年的歷史了。

单曼巴 ASM. 1在 1942年就由阿姆斯闍·賽得勒(Armstrong Siddeley) 公司着手設計，到 1945 年設計完毕，1946年 4 月作了第一台发动机的試車，1948年通过了 500 小时的試車。它在軍用飞机“伯利尔”(Beliol) 和民用飞机“阿浦罗”(Apollo) 上都使用过。經過十多年的发展，单曼巴 ASM 和双曼巴 ASMD都由 1 号发展到了 8 号，ASM 只有少数用于飞机上，主要是作为 ASMD 的組成部分。

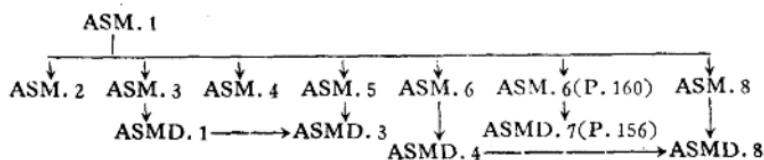
ASMD. 1是由两台 ASM. 3組成的，1947年开始改裝，1948年試車成功，接着又設計了 ASMD. 4; ASMD. 7; ASMD. 8。双曼巴 (ASMD) 型发动机的結構比較特殊，它由两台单曼巴 (ASM) 平行排列組成，通过一套軸線錯开式減速器及一个惰輪使两台发动机的螺浆同軸線，但扭向相反 (如图 2 所示)，因为这样可以抵消因螺浆工作傳給飞机的反扭矩。其优越性超过活塞式和噴氣式发动机，也超过其他渦輪螺浆发动机。因为它比活塞发动机的重量輕、載重大；比噴氣发动机的消耗率低，起飞和降落跑道短，适用于軍舰上的飞机。一般用一台大型渦輪螺浆发动机，则在低速巡航时的油耗率很高；用两台单曼巴 (小功率)，则螺浆就无法具有同軸線的优点，而双曼巴在起飞或战斗时需用功率大，便可使两台发动机同时工作；在巡邏和偵察时需要的功率小，便可用一台发动机工作，因而油耗量很少。它有利車裝置可防止不工作的发动机螺浆反轉。

图1 外形图。



曼巴族发动机的发展情况如表 1：

表 1



各型曼巴发动机的性能数据及特点如表 2 所示：

表 2

型 别	压 缩 机 级 数	涡 轮 级 数	燃 烧 室 数 目	轴 马 力	推 力 (磅)	备 注
ASM. 1	10	2	6	1010	307	最终形式具有三个轴承和蒸发管式燃烧室。
ASM. 2	—	—	—	—	—	未制造。
ASM. 3	10	2	6	1270	384	重新设计的压缩机，有三个轴承，已小批生产。
ASM. 4	—	—	环形	—	—	相当于 ASM. 3，但改用环形燃烧室，未制造。
ASM. 5	10	3	环形蒸 发管式	1400	—	仅供作 ASMD. 3发展的基础。
ASM. 6	10	3	环形蒸 发管式	1650	365	相当于 ASM. 5，有“O”级压缩机；作为 ASMD. 4发展的基础，并用在飞机上。
ASM. 7	12	2+2	环形	2430	—	以ASM. 6 为基础设计的，但未生产。
ASM. 8	11	3	环形	1950	—	采用 Nimonic 100 的涡轮叶片；用作 ASMD. 8发展的基础。
ASMD. 1 (见ASM. 3)				2540	925	用两台 ASM. 3 组成，在生产使用中，是第一台双曼巴。
ASMD. 2 (见ASM. 5)				2800	900	由两台 ASM. 5 组成，用 ASMD. 1 减速器，正在生产使用中。

2 双曼巴8(ASMD.8)概述

双曼巴8的减速器分为两级，第一级为游星减速器，担负着

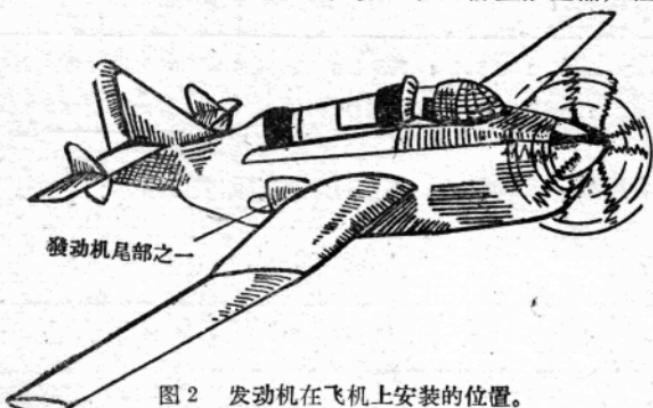


图2 发动机在飞机上安装的位置。

主要减速作用，第二级采用简单齿轮式减速器。在减速器机匣上鑄有进气通道，进口为“新月形”，进气道分为两段，以保証气流均匀地进入压缩机。压缩机为11級軸流式的，机匣为分开式，轉子为混合式， $\pi_k^* = 5.5$ 。燃燒室为环形，并采用低压供油的蒸發管，燃燒完善，軸向尺寸短。燃燒室内、外机匣(外套及中机匣)平行傳力。用三級渦輪的端齿傳扭及用长螺栓軸向拉紧。三級渦輪中心都有孔，冷却气便通过其中，它为前支点式、大鼓軸，采用扁球头(装配时轉90°)作为渦輪及压缩机轉子的联軸器。三級导向器叶片固定在悬臂的外环上。双层外环后安装边与尾噴管连接。尾噴管有四块翼形支板支持着内錐体。外环外层加有絕热层，防止热量对飞机的影响。尾噴口是斜的，以便于从机身两侧伸出。发动机附件由压缩机前軸的套齒傳动。飞机附件由刹车机构的小軸通过傳动軸来带动(图3)。

主要数据：

$$\begin{aligned} n &= 15000 \text{轉/分}; \quad T_g^* = 1100 \text{ }^{\circ}\text{K}; \quad \pi_k^* = 5.5; \\ N_{TB} &= 2 \times 1800 \text{馬力}; \quad G_T = 320 \text{加侖/時}; \quad \eta_{agt}^* = 0.85; \\ R_c &= 710 \text{磅}; \quad G_B = 2 \times 21 \text{磅/秒}; \quad \eta_u^* = 0.88. \end{aligned}$$

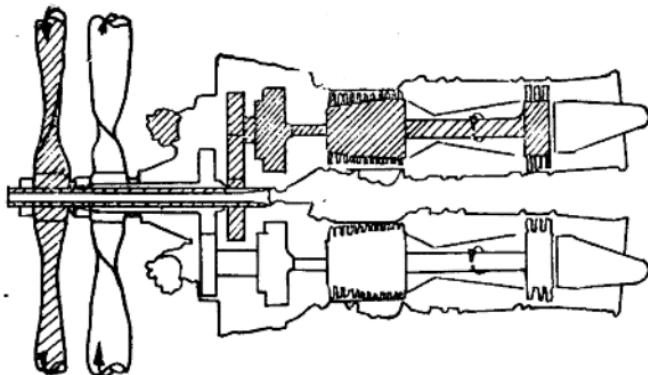


图 3 发动机之傳動簡圖。

第一章 承力系統及傳動系統

§ 1 承力系統

1. 承力系統主要組成部分見圖 4。本发动机的主安裝節頭在游星減速器機匣上：正上方一個，兩側下方各一個；另外在每台发动机的擴散機匣上各有一個輔助安裝節（圖74）。

发动机的承力方式如下：

(1) 尾噴管內錐及整流支板上的氣體力，經支杆18，再經尾噴管外殼17，渦輪第二層外環16，傳到燃燒室外殼的後安裝邊上；

(2) 各級渦輪導向器葉片的氣體力，通過各葉片樺頭上的螺栓傳往懸臂的渦輪第一層外環21，到燃燒室的外殼後安裝邊上；

(3) 渦輪軸承24的徑向力，一部分經後軸承機匣25、23，第一級導向器葉片傳到燃燒室外殼後的安裝邊上，並匯同其他力，向前傳遞到擴散機匣14上。渦輪軸承24的另外一部分徑向力是通過中機匣26傳到擴散機匣14上；

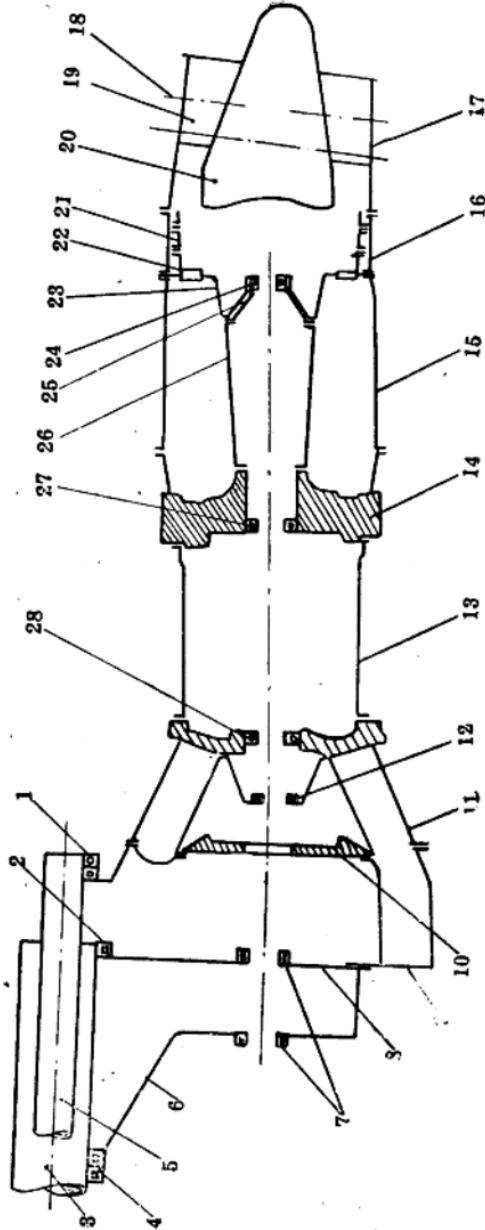


图 4 承力系统图：

1—内螺桨止推轴承；2—外螺桨滚柱轴承；3—外螺桨轴；4—外螺桨止推轴承；5—内螺桨轴；6—减速器机匣前盖；7—箭型减速器轴承；8—减速器机匣隔板；9—游星减速机匣；10—扭矩测量机构安装机匣；11—附件传动机匣；12—轴承；13—压缩机机匣；14—扩散机匣；15—燃料室外壳；16—尾喷筒；17—尾喷环；18—整流支柱螺栓；19—整流支柱螺栓；20—尾锥体；21—涡轮外环；22—第一级导向器叶片；23、25—后轴承机匣；24—涡轮前机匣；26—燃料室内壳；27—后轴承；28—中轴承；29—压缩机机匣前盖。

(4) 环形火焰筒的力通过螺钉传到燃烧室外壳上，并在扩散机匣上与后边传来的力汇合。力的一部分在此处传给辅助安装节。另一部分（主要部分）力往前传，经压缩机匣13、附件传动机匣11传到主安装节上去；

(5) 压气机导向器叶片的力通过其燕尾形榫头直接传给压缩机匣13，再经过附件传动机匣11，将力传给主安装节头。压缩机后轴承的径向力是经过扩散机匣支柱传到压缩机匣上去的。压缩机前轴承是滚珠轴承，其径向力、轴向力通过衬套经附件传动机匣支柱11传到主安装节上去；

(6) 减速器机匣前盖上的轴向力（包括机外减速器直齿轮的支持轴承7的径向力和轴承4的径向力与轴向力），经过前盖与机匣9之间的螺栓将力传给主安装节头；

(7) 减速器机匣隔板上的四个轴承的力〔包括两个直齿轮的支持轴承、两个游星齿轮架的外伸轴的支持轴承、隋轮轴承和外桨轴3的轴承2〕经过螺栓传给主安装节；

(8) 游星架后轴承的力和太阳齿轮的反扭矩是通过机匣10经机匣9传到主安装节头的；

(9) 轴承1的力是经机匣9直接传到主安装节头。

2. 支持方案中的几个问题

(1) 后轴承

的支持方案采用了悬臂支承中机匣，其直径小，所以支撑刚性差。

(2) 转子的支持方案是采用1—2—0式（压缩机前一个滚珠轴承，压缩机和涡轮之间有两个滚棒轴承）。

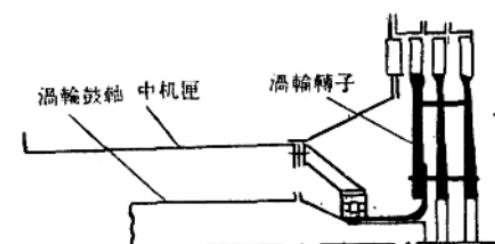


图5 涡轮后轴承支持。

把滚珠轴承放在压缩机前边有如下几方面问题：

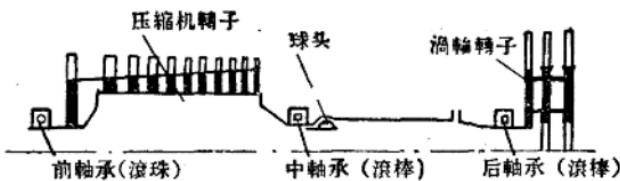


图 6 转子支承。

(一) 这个轴承承受径向力，又受轴向力，负荷较大，但放在压缩机前温度比较低，故工作条件好些；

(二) 轴承上的力直接经附件传动机匣 11 传到主安装节上去，传力路程短；

(三) 将滚珠轴承放在最前时，因压缩机之轴向力向前 ($P_2 > P_1$)，涡轮之轴向力向后，两者抵消一部分，则压缩机鼓筒的负荷减少了；

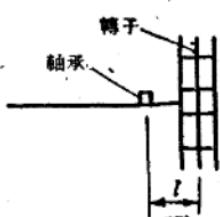


图 7 涡轮之悬臂支持。

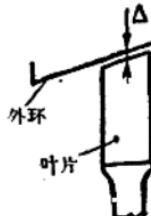


图 8 Δ間隙之分布。

(四) 压缩机转子的轴向受热伸长会影响到涡轮的轴向移动，这样以来涡轮转子的轴向移动就增大了，因为涡轮转子没有轴向的调整片，而且涡轮的气流通道是斜通道，当轴向尺寸变动时，就牵涉到径向间隙 Δ 的变化。间隙 Δ 会使涡轮受到损失，也就是使涡轮效率降低（对后两级带冠叶片来说影响略小些）（图8）；

(五) 压缩机前用滚珠轴承会使传动附件的斜齿轮不致因膨胀差别或压缩机转子的弯曲变形而卡住。

§ 2 傳動系統

傳動系統的主要組成部分，參看圖9。

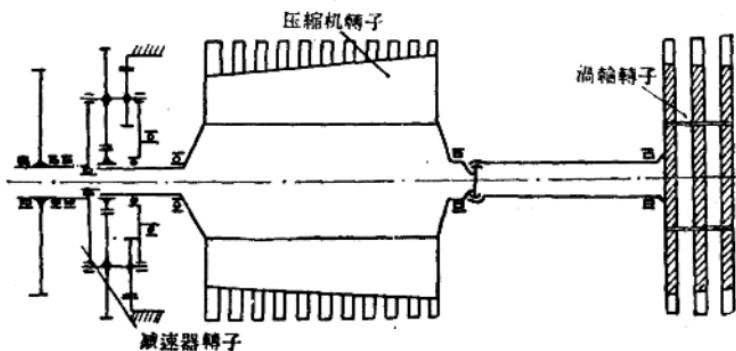


图9 傳動系統。

第二章 減速器

§ 1 簡介

本发动机的减速器有两套各自独立的齒輪減速系統。这两个系統分別傳動着同一軸綫，而旋轉方向相反的两个螺槳。双螺槳可以同时工作，也可以分别单独地进行工作。减速器由游星减速器和简单式减速器串联而成，其减速比为 $1:0.0961$ 。

减速器机匣上的进气通道像新月形（因为在减速机匣的正中上方被螺槳軸占去了一个空間），新月两端逐渐伸长，在游星减速机匣与附件傳动机匣交界处形成环形空腔。

游星齒輪架上装有均布的三組游星齒輪。游星架分为两件，用端齿槽联接傳力，用螺釘拉紧。游星架外伸軸与简单傳动式減速器联接（图10）。

太阳齒輪用三个凸耳，經傳动杠杆与三个軸向測扭器联系。太阳齒輪上的另一凸耳紧压在反扭感应器的爪子上（見圖30）。

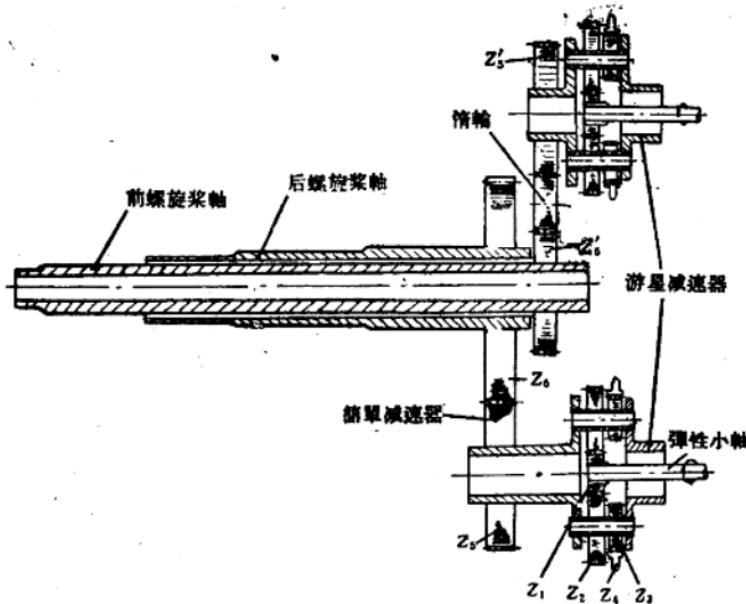


图10 减速器传动系统图。

在简单传动式减速器的正上方，装有刹车机构，它们直接与直齿轮啮合，刹车机构的外伸轴用以传动飞机附件（图74）。

减速器的总传速比 $i_0 = 0.0961$ 。其中游星减速器的传速比 $i_1 = 0.1447$ ，简单减速器的传速比 $i_2 = 0.664$ ，经计算结果： $z_1 = 23$; $z_2 = 36$; $z_3 = 18$; $z_4 = 68$; $z_5 = 64$; $z_6 = 96$; $z'_5 = 52$; $z'_6 = 78$; $z_m = 42$; $m_{1-2} = 3.6$; $m_{3-4} = 4.25$; $m_{5-6} = 4.8$ 。

§ 2 构造

1. 游星齿轮减速器 游星减速器是本发动机减速器的主要组成部分，它由弹性小轴处接受功率，再由游星架处伸轴传出去。

(1) 弹性小轴——弹性小轴具有缓冲和减振的作用，可使发动机平稳的工作。它是一个薄壁的细长轴，两端有花键齿，在齿槽啮合处，留有适当的间隙，可起自动定心作用。弹性小轴的

軸向定位，采用了图11的构造形式。弹簧4压紧弹性小軸2，为了保证接触良好，在中间加一个垫片3，衬套5压紧弹簧4，而衬套5又被螺母6所压紧，在螺母上作有齿，以便与衬套啮合。衬套另一端的齿插入弹性軸2的齿槽内，可以防止螺母转动松脱。

(2) 主动齒輪与主动軸(見图12)——主动齒輪是由两个斜齒輪組成的“人”字齒輪，用花鍵齒与主动軸联接，在花鍵的两端有圓柱定位面。主动軸用两个軸承分别支持在前、后游

星架上。主动齒輪是个高速、大負荷的齒輪。采用人字齒的理由是：齒的啮合系数大，負荷能力增强，并可减少因基圓誤差所引起的振动。为了加工方便，所以它由两个斜齒輪組成。

(3) 游星齒輪——游星齒輪由两级組成，一个是与主动齒輪啮合的大齒輪，它和游星齒輪軸作成一体，并用两个斜齒輪組成人字齒輪，另一个是直齒小游星齒輪，它是用花鍵联接在游星齒輪軸上的。游星軸用两个滾棒軸承支持在游星齒輪架上。

大游星齒輪的两半用螺栓拉紧，依靠摩擦傳扭(图13)。在螺栓与螺栓孔之間有间隙，以便調整它与主动齒輪的啮合间隙。

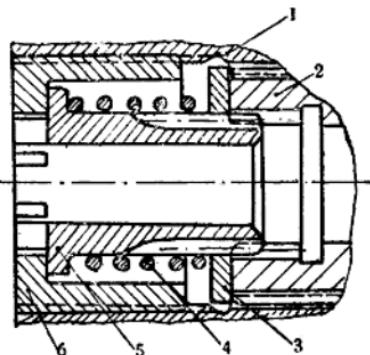


图11 弹性小軸的軸向定位与鎖紧：
1—主动齒輪軸；2—彈性小軸；3—垫片；
4—压紧弹簧；5—衬套；6—螺母。

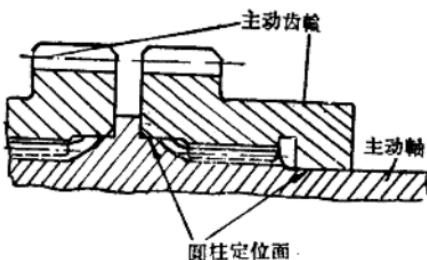


图12 主动齒輪用圓柱面定位。

(4) 固定齿圈 (太阳齿輪見圖27) ——固定齿圈与小游星齿輪内啮合，它上边装有三个爪子以作轴向定位，另有凸块与测扭机构的杠杆用球面接触，将扭矩傳給测扭机构。在圆周上共有三个测扭活塞，还有一个凸块与反扭感应器的爪子接触，用以傳递螺浆軸的反扭矩到感应器上去。

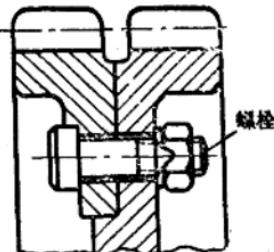


图13 大游星齒輪組合圖。

(5) 游星齒輪架——游星齒輪架分为前后两件，用端面齿槽傳扭，并用螺釘拉紧。前边用滾棒軸承支持在机匣隔板上，后边用滾珠軸承支持在測扭机匣上。

2. 第二級減速器 (直齒輪減速器) 它是一个独立的简单傳动式減速器，其主动齒輪通过花鍵齒槽从游星架的外伸軸上接受扭矩，然后，通过从动齒輪的花鍵齒槽将扭矩傳到螺浆軸上去。

主动齒輪用两个滾棒軸承支持在机匣前盖及隔板上。主动齒輪的輪幅作成錐形剖面盘，并开有减重孔。主动齒輪与游星架的外伸軸用花鍵联接，用衬套定位。靠近前盖的一方是整体式衬套而靠近隔板这一方是用分开的两个半圓形衬套，其分开的目的就是为了装配。

3. 分油机构的构造 因为本发动机是两台各自独立的发动机所組成，因此分油机构也有两套，位在减速器机匣前盖上的分油机构叫前分油机构 (外浆軸)；位在减速机匣上的分油机构叫后分油机构 (内浆軸)。

(1) 后分油机构——后分油机构的构造极为別致，它是由軸的端面进油，在“梅林”发动机上曾用过端面进油的构造，而在“曼巴”这个族系的发动机上也用端面进油法。

分油衬套2用螺紋与分油套外套筒1联接 (图14)，分油套2上有三个螺紋孔，上边擰有三个油管接头，接头3是高距油管接头，接头4是低距油管接头，接头5是潤滑油管接头，外套1与

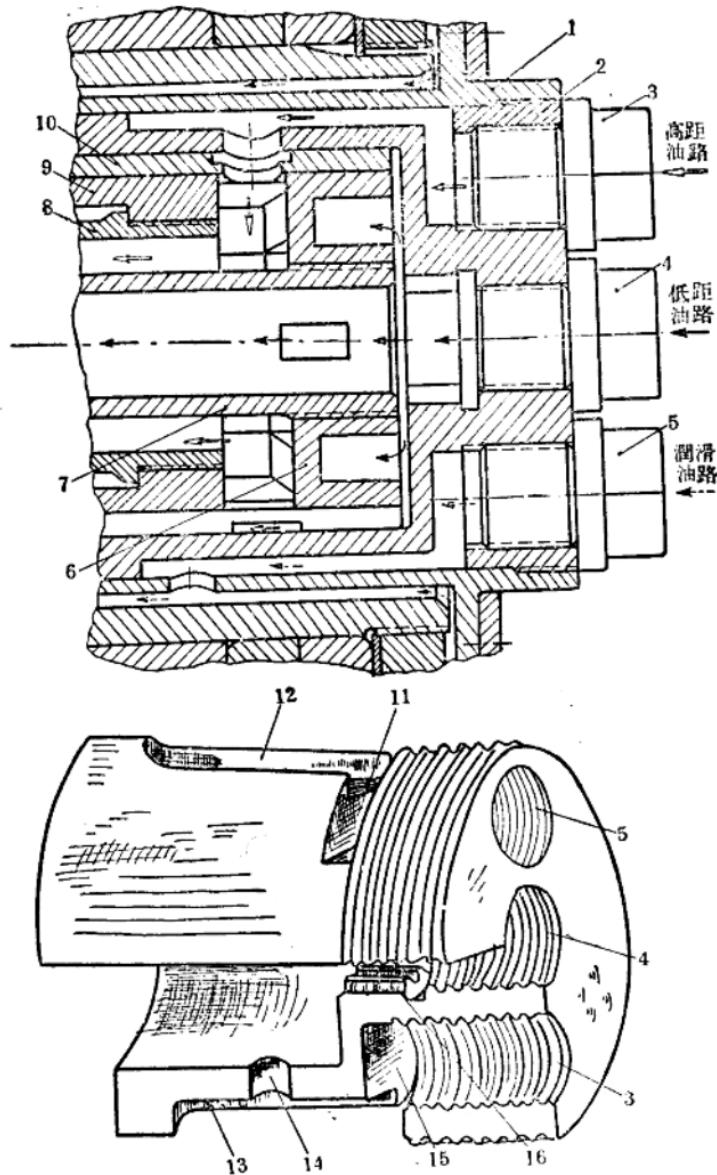


图14 后分油机构和分油衬套:

1—外套筒；2—分油衬套；3—高距油管接头；4—低距油管接头；5—润滑油管接头；6—螺帽；7—管子；8—内套筒；9—中间套筒；10—衬套；11—半泡形槽；12—纵向槽；13—纵向槽；14—油孔；15、16—油槽。