

機械零件圖冊

機械零件圖冊

(傳
動)

Б. П. 达希諾維契 C. Б. 季亞欽科 C. З. 斯托爾德沃伊著

機械零件圖冊

高等学校教学用書

機械零件圖冊

(傳動)

Б. П. 迪希盡維契 C. K. 李亞欽科 C. З. 斯托爾鮑沃伊著

吳克敏等譯

人民教育出版社

SAS 32/62

本图集系根据乌克兰苏维埃社会主义共和国技术科学院出版此

(Государственное инженерно-техническое издательство
РСФСР)1958年出版的布里亚特·С.П.Данилевич编著的“机
械传动零件手册”(Сборник конструктивных решений по механическим
передачам)第二章译出。斯拉夫语乌克兰高等教育部批注作为高等工业学校参考书参

考书。该手册包括热能传动、机械传动、带传动、心脏、润滑和润滑剂、润滑油装

置、传动的润滑剂及润滑装置部分。

本图集可供作为高等学校机械零件课程的教学参考书，并可供工

业部门技术人员及工厂技术人员参考。

本图册与我社已出“机械零件图册(连轴器、联轴器)”合为一套。

本图册由上海交通大学、机床厂合编。

机械零件图册

(带轮)

Б. 11. 达希盖林契等著

乌克兰科学院编

“人民教育出版社出版 热能传动零件手册 第二章”

《基辅市印刷出版局》印制于1958年2月

中央人民印刷厂 北京人民印刷厂 合印

新华书店科技发行所发行

各地新华书店经售

国 价 150.00-60.00 万种 352×262×18 页数 178 页 4

开本 132×200 印数 10000-25000 定价 C7.00 元

1958年1月第1版 1961年1月北京新华书店印制

目 录

第一版序	iv
第二版序	v
滚 动 轴 承	
止推轴承	119
球封接头	121
滚动轴承支座的结构	121
齿 轮	121
齿 轮 速 齿	122
齿 轮 速 齿	122
双 极 速 齿	123
三 极 速 齿 和 四 极 速 齿	123
圆 圈 带 齿 轮 速 齿	123
齿 条 速 齿、行星齿 轮 速 齿 和 滚 动 轮 速 齿	124
齿 条 速 齿、行星齿 轮 速 齿 和 滚 动 轮 速 齿	125
齿 轮 速 齿 零 件	125
蜗杆传 动	
蜗杆 速 齿	36
蜗杆 位 置 在 蜗 壳 上 面 的 蜗杆 速 齿	36
蜗杆 位 置 在 蜗 壳 下 面 的 蜗杆 速 齿	56
蜗杆 位 置 在 蜗 壳 侧 面 的 蜗杆 速 齿	56
双 极 蜗杆 速 齿	57
蜗杆 速 齿 零 件	57
蜗杆 速 齿 零 件	58
联合减速 速 齿	
带 驱 动、链 传 动、摩擦 传 动、无 级 变 速 器 和 齿 鼓——螺 母 传 动	58
带 驱 动	58
链 传 动	58
摩擦 传 动	58
无 级 变 速 器	59
螺 母 传 动	59
蜗杆—螺 母 传 动	
心 轴、轉 轴、支 承、潤 滑 装 置	119
心 轴、轉 轴	119
滑 动 轴 承	119
注 在 施 工 图 上 的 技 术 规 范 的 编 写	212
注 在 零 件 施 工 图 上 的 技 术 规 范	212
注 在 装 配 图 和 部 件 图 上 的 技 术 规 范	213
参 考 书 目	214

齒輪傳動

齒輪

(圖紙 1~14)

現代機器製造業中廣泛應用齒輪傳動。與其他類型的傳動比較，

齒輪傳動效率較高(達0.96~0.99)，結構緊湊，工作可靠，能保證傳動數一定不變。齒輪傳動應用在各種各樣的機械設備中，從齒輪直徑小於1毫米的各種儀器到起，一直達到傳動功率達九萬馬力的減速箱。

齒輪用碳素鋼和合金鋼、灰鑄鐵和高強度變性鑄鐵、塑料及其他材料製成。

為了提高齒輪的機械性能，廣泛採用熱處理和各種表面強化的方式；而現在的生產方法能保證各種類型的齒輪製造精度較高。

圖紙 1 是各種類型的齒輪傳動。圖 1 是直齒圓柱齒輪。圖 2 是反向的齒輪和齒輪。用于支臂輪(圖紙 12)，圖 1 和 2)的螺旋齒輪圖 3)，齒輪和齒輪的輪齒方向相同。

圖 4 和 5 是人字齒齒輪。

斜齒齒輪和人字齒齒輪的直合度大於直齒圓柱齒輪，噪音和傳播也較小。

與人字齒齒輪不同，斜齒齒輪工作時產生軸向力；為了承受這種軸向力，需用止推軸承，輪齒對輪齒的傾斜角越大，這種力越大；輪齒傾斜角從3到18°。

在人字齒齒輪中，為了外齒嚙合的不準確，齒輪須有軸向游隙。這可用下列方法來獲得：从動軸固定不能作軸向移動，而主動軸在軸向自由位移。這樣，齒輪在轉向右滑行，就能自動調節。

人字齒齒輪的直合度是15~35°。如果根據人字齒齒輪的原理用鍛刀和插刀切削，輪齒中可以不必做槽(圖 4)；如果人字齒用滾刀切削，就需做槽，以便退出切削(圖 5)。

直齒、斜齒和人字齒齒輪，根據圓周速度、工作有無噪音和精度等級選用(附錄表 2)。

內藏合齒輪(圖 6 和 7)用於行星齒輪減速箱。

要把傳動變成直線運動，可用齒輪——齒條傳動(圖 8)。這種傳動效率很高，移動速度很大。速度小時用直齒齒條傳動；速度大時用斜齒齒條傳動，有時也用人字齒齒條傳動。

圖 9 是非圓形齒輪，它的角速度是變動的。它用於各種自動機械。

圖紙 2 是各種類型的圓錐齒輪。圖 1 是直齒圓錐齒輪，用於軸線交成直角的軸；圖 6 和 7 的齒輪則用於軸線交成任意角的軸。

圖 2 和 3 的斜齒和齒圓錐齒輪，與直齒圓錐齒輪相比，直合度較大，運轉無噪音；並且它也較堅強，因此用於較高的圓周速度。

圖 4 是“Sepo”式圓錐齒輪，它的齒輪是圓弧形，平均傾斜角等於零(圖紙 1)。它用於儀器和器械製造，一般機械製造、拖拉機、汽車、飛機等。

圖 5 是曲齒圓錐齒輪。它用於轉速較高的軸，例如，在314J輕便汽車后橋的主傳動及其他機械(圖紙 12)。

圖 9 是一種圓柱—圓錐齒輪傳動，其中有一個帶開緣圓柱齒輪和一個非滿開緣平面圓錐齒輪。這種傳動製造和裝配都比較簡單，但是它的載荷能力比圓錐齒輪小。

在圖 5~8 的齒輪上，帶齒的輪緣由輪板與輪盤連接，直徑不大的齒輪通常用全腹板，寬齒齒輪腹板上的孔是鑽出的。鑄造齒輪(圖 6)的孔是鑄出的。鑄造齒輪用鑄鋼板比用半圓腹板更合乎工藝要求，因為用鑄鋼板，可以減少因氣孔而報廢的產品數量，並且可以減低內应力。

鑄造齒輪的輪齒剖面形狀有橢圓形、十字形、丁字形、工字形和箱形(圖紙 9~16)。橢圓形剖面的輪齒用於受載荷較小的齒輪。十字形和丁字形剖面的輪齒用於受中等載荷的齒輪。工字形和箱形剖面的輪齒用於受重載荷的齒輪傳動。在高速齒輪減速箱中，齒輪的輪轂間的空處是遮住的；因為，由於落入輪轂間的潤滑油，異常擾動，會使潤滑情況惡化。

化，而使传动效率降低。

具有腹板的齿箱，建議用于齿箱圆速大于 10 米/秒的齿箱或变速箱。

因为用腹板可以减少漏油损失和提高油損失。

为了减低铸造齿箱的内应力，须力求齿箱厚度和铸造厚度相差不多，其连接必须经过铸造规范表 7，附录) 做出。

在具有腹板的齿箱中，輪緣加强肋可以增加它的刚性，并降低它的内部应力。

輪緣肋的高度，建議取得不小于輪緣肋的高度。

齿长较长的齿箱，要使齿箱侧面刚性较大，可用工字型剖面的齿箱（与丁字形齿箱比较），因为它有两个翼缘(图 8)。齿箱齿的长度，可根据齿连接的强度和齿箱在轴上的稳定性来决定，并按图纸 3 上的标注中的资料来选取。

如果齿箱较长，为了使齿箱容易与轴配合，齿箱中部可做出圆柱形凹槽；机加工的凹槽，尺寸 $L = 1 \sim 2.5$ 毫米(图 3)；露出的凹槽，尺寸 $K \leq 5 \sim 10$ 毫米，凹槽长度等于 $\frac{1}{2}L$ ，(其中 L —— 齿箱长度，根据齿箱在轴上的稳定性条件，按结构上的要求来决定，从——键长，根据强度条件来决定)。

图版 4 列举具有剖分箱盖和热套紧环的铸造齿箱各部分的结构关系(图 1)。

具有剖分箱盖的齿箱，材料内部的内应力较低，可以防止齿箱铸造时机加工的回火，尺寸 $L = 1 \sim 2.5$ 毫米(图 3)；露出的凹槽，尺寸 $K \leq 5 \sim 10$ 毫米，凹槽长度等于 $\frac{1}{2}L$ ，(其中 L —— 齿箱长度，根据齿箱在轴上的稳定性条件，按结构上的要求来决定，从——键长，根据强度条件来决定)。

齿箱在轴上定位时，应将齿箱固定在轴上，以免齿箱容易倒向轴上。

图 2 是双齿箱式组合齿箱所用的资料。这类齿箱在制造上比整体齿箱更复杂，配合齿箱时须避免很高的配合应力，这应当由选择适当的配合度来保证。

此外，为了防止齿箱可能沿轴向转动，应当用定位螺钉将齿箱固定在轴上。齿箱式组合齿箱的优点是能节约贵重钢，因为这种齿箱只有箱盖才用优质钢。

如果齿箱有两个箱盖，如图 3；它在工作时向右转动与一定方向的载荷成一定角度，则每半个人字齿箱上啮合的方向，各须选得使轴向力把箱盖压向箱壁的中央。

设计齿箱时所用的资料见图 4~7，建議齿箱不要在箱盖间开孔，而要沿箱盖侧分，因为沿箱盖侧分，箱盖不容易因凸出部集中质量的集中引起附加弯曲应力，齿箱的刚性也可以大些。用剖分齿箱时，齿箱须先做出凹槽以减少剖分平面中的加工面。关于进气孔的位置，见图纸 80 的说明。

为了保证高速相当高的齿箱在传动工作中没有噪声，可采用塑料

制造的齿箱(图 8~10)。

用塑料(用压胶布或木質压合板)制造的齿箱，只应是齿箱传动中的一个齿箱，而另一个齿箱须用铜或铸铁制造。塑料齿箱可以做成整体的圆盘(图 8~9)，或做成由几块压木質压合板组成的可更换的齿圈(图 10)。尺寸较大的齿箱，通常由几块压木質压合板组成。它们制造比较复杂，但可以减少滑动木板的滑动量。

为了把塑料齿箱可靠地固定在轴上，須采用金属压合(图 9)。

为了防止轮齿碎裂和剥落，齿箱侧面应采用厚 2~6 毫米的铜垫圈来保护。受冲击载荷时，螺栓孔内还须插入金属衬套。

仪器制造业中的齿箱，建議采用图 11~14 这类典型齿箱。

要减小这些齿箱的重量，可以在底板上开槽或鑄孔。

图版 5 列举单齿板式(图 1)、双齿板式(图 2)、具有箱盖的焊接腹板式(图 3)和没有箱盖的直接腹板式(图 4 和图 5)等焊接齿箱的各部分的结构关系。

直接齿箱适用于齿箱材料机械性能不高时及需减轻齿箱重量时。在单片生产时，焊接齿箱的成本比铸造齿箱低。

在焊接齿箱受外力作用时，为了减少应力集中，可采中修边焊缝腹板的厚度(图 4)，根据腹板的刚度条件和连接腹板到轴上的焊缝强度选择。

为了事先消除焊接齿箱中的内应力然后切齿，需留先退火或进行长时间高温回火，并应在工作图上的技术规范书中注明。

为了事前消除焊接齿箱中的内应力然后切齿，需留先退火或进行长时间高温回火，并应在工作图上的技术规范书中注明。

图版 6 是大型齿箱的结构。用螺栓接合的齿箱如图 1；由几块扇形片组成的齿箱如图 2。

图版 7 和 8 例举膨胀和压板固定齿箱和具有人字形、丁字形、工字形剖面齿箱的施工图作法。

图版 9(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

前面关于圆锥齿箱的各项基本指示，也适用于圆锥齿箱。

说明。具有丁字形剖面齿箱的齿箱(图版 8)，齿箱是减轻的，在键上的部分加厚，齿箱厚度各处相同。这类齿箱也可用于其他结构的齿箱，然而这对铸造齿箱就比较复杂。

图版 10(图 1~10)例举圆锥齿箱的施工图作法。

图版 11(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 12(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 13(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 14(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 15(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 16(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 17(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 18(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 19(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 20(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 21(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 22(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 23(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 24(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 25(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 26(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 27(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 28(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 29(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 30(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

在斜齿圆锥齿箱中，轮齿方向切于半径 r' 的圆， r' 是切齿时切

刀偏离中心的距离。半径 r 叫做齿高的偏心距，相当于机床床头的偏

偏距，它的值通常不超过 70 毫米。

在加工图上应指出的综合特性有：轮齿平均倾角(β_{av})，偏心距

(C)和刀具调节偏斜角(β_s)。根据结构和工艺上的要求，取 β_s 小于

30°。图版 11 是曲齿圆锥齿箱(图 1)，它能保证无噪音和平与工作。

图版 12 是圆弧齿圆锥齿箱。在节圆锥展开时，它的齿线是圆弧形，与在齿长中心所作的母圆锥相交。圆弧齿的齿线偏斜角变动范围是 25~45°。轮齿由旋刀盘来切削(图版 2，图 8)，可以在相应的机床上研磨。

图版 13 是“3-point”式平齿圆锥齿箱(图 1)。在送工作图中没有齿板式(图 1)和没有箱盖的直接腹板式(图 4 和图 5)等焊接齿箱的各部分的结构关系。

图版 14 是“3-point”式齿箱的应用范围，见图版 2 的说明。在这种部分的结构关系。

图版 15 是圆弧齿圆锥齿箱的特别，齿形近似人字齿齿。

单片生产时，焊接齿箱的成本比铸造齿箱低。

在焊接齿箱受外力作用时，为了减少应力集中，可采中修边焊缝腹板的厚度(图 4)，根据腹板的刚度条件和连接腹板到轴上的焊缝强度选择。

为了事前消除焊接齿箱中的内应力然后切齿，需留先退火或进行长时间高温回火，并应在工作图上的技术规范书中注明。

图版 16 是大型齿箱的结构。用螺栓接合的齿箱如图 1；由几块扇形片组成的齿箱如图 2。

图版 17 和 18 例举膨胀和压板固定齿箱和具有人字形、丁字形、工字形剖面齿箱的施工图作法。

图版 19(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 20(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 21(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 22(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 23(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 24(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 25(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 26(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 27(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 28(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 29(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 30(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 31(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 32(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 33(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 34(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 35(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 36(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 37(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 38(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 39(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 40(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 41(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 42(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 43(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 44(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 45(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 46(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 47(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 48(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 49(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 50(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 51(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 52(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 53(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 54(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 55(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 56(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 57(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 58(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 59(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 60(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 61(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 62(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 63(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 64(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 65(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 66(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 67(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

图版 68(图 1~10)例举圆锥齿箱各部分的结构关系。

匀，工作无噪声。

在准双曲面齿轮回转运动中，副轴的轴线与齿轮回转轴线不相交；因此，副轴轴线可以装得比齿轮回转轴低。例如，在一种便携式汽车中，主动副轴可装得比齿轮回转轴低 42 毫米，这使双向关节传动可以降低，从而车身降低，于是汽车重心降低，而在高速运动时稳定性增高。

准双曲面齿轮回转运动的副轴（图 5）和齿轮回转（图 6），轴颈直径并不相同。因此，当关节相同时，副轴的关节大于齿轮回转的关节；因而，准双曲面齿轮回转运动的副轴大于齿轮回转运动的副轴。

由于在准双曲面齿轮回转运动中两轴线平行，在齿轮回转两侧安装轴承就比较容易；而副轴的轴承可以安装在靠近齿轮回转，这样就可以减少轴变形对有害的影响。

在准双曲面齿轮回转运动时，副轴和齿轮回转的轴承不仅有横向滑动，还有纵向滑动。这使温度增高很多，因此可能使油膜破裂。所以，这种传动采用特别的防擦刮润滑油（准双曲面齿轮回转运动润滑），这种油的油膜强度很高。

图 13 是圆柱—圆锥齿轮回转运动（图 1），用于齿轮回转的轴。它的

载明见图版 2、图 9。

非渐开线齿齿轮回转的轴横剖面是变动的，这使载荷沿齿长的分布不均匀。

为了避免啮合尖和下切，轮齿的长度须选得小于直圆锥齿轮回转的轮齿。

非渐开线齿齿轮回转，可以用轴向位移来调节齿轮回转的位置。

非渐开线齿圆锥齿轮回转在普通齿轮回转机床上用插刀切齿（图 2）；插刀的轴颈是渐开线形，模数与圆柱齿轮回转相同。

图 3 是传动数变大的圆锥圆柱齿轮回转运动的应用简图。

图 4、5 和 6 是用圆柱形带簧和杆件作中间弹性元件的齿轮回转结构。它用于机械中光滑和工作时所产生的冲击。

图 4 用强簧杆作弹性元件。这种结构用于尺寸小的齿轮回转。

在图 5 中，齿轮回转 I 内侧有凸出部，轮毂 3 沿外径有凹入部；装配时，在凹入部中插入齿轮回转的凸出部。载荷 3 结合压紧簧 2，配入轴中。

力从齿轮回转杆件和弹簧传递到齿轮回转。

图 6 是剪切金属的剪刀的驱动中具有弹性元件的齿轮回转。齿轮回转 I 有衬套 5，在轴上自由转动；夹环 6 和 9 用键装在轴上。夹环和齿轮回转由彈

簧 2 连接。扭矩从齿轮回转簧 2 传到夹环 6 和 9，再传到轴 7。

图 14 是纯齿轮回转运动，用于塔式起重机、立式自动机床的转台及其他机械。

纯齿轮回转运动的优点是制造简单，并且安装不需特别精确。

图 1 是一种纯齿轮回转运动简图，包含一个小齿轮和一个具有齿轮回转的大锥齿轮。

图 2 是一种具有停止器的纯齿轮回转运动简图。当具有两个纯齿 B 的小齿轮 a 转动时，从动轴 b 作间歇运动。弹簧 C 2 防止轴 b 在应停时自停。

图 3 是一种用于间歇运动的纯齿轮回转运动简图。当小齿轮 a 以不变的转速是渐开线形，模数与圆柱齿轮回转相同。

角速度转动时，固定在轴 a 上的轮齿 c 就能从动轴 b 作间歇运动。

当从动轴 b 的异形齿 d 位置正好对小齿轮 a 的凹弧 B 时，从动轴 b 停止转动。限位开关防止从动轴 b 在应停止时自转。

在纯齿条传动（图 4 中），齿条的齿是磨光的，铸造的直齿等于齿厚。

这种传动用来使转动变成移动。

图 5、6、7 和 8 是一种带式起重机旋转机构的纯齿轮回转运动的施工图，这种带式起重机的驱动中具有弹性元件的齿轮回转见图版 16。

齿轮回转减速箱

（图版 15~50）

减速箱是用来减低或增高从原动机到工作机的传动转数，并相应地改变传递的扭矩的。

齿轮回转减速箱的优点是：效率高；能传递各种不同的功率，从 0.1 马力到 10 万马力；减速数的范围很广，减速可以从 1 到 140 倍；可以有各种不同的传动比，从 1 到 100,000 倍；耐用；保养简单。

图版 15 和 16 是各种轴平行、交叉和交错的典型减速箱照象和

整体齿轮回转的外型尺寸取定，外形尺寸常受铁路运路上运输所容许的尺寸限制。

单级圆柱齿轮回转减速箱的传动数是 $i = 1 \sim 6$ ，齿的倾斜角是 $\beta = 10^\circ \sim 20^\circ$ ，轴距是 $L = 60 \sim 600$ 毫米。

单级圆锥齿轮回转减速箱的传动数的最大值依齿轮回转的外形尺寸和制造齿轮回转工艺的复杂程度而定。在大多数机床上不能制造 $i > 5 \sim 6$ 的传动中的圆锥齿轮回转。

图版 15 是用滚动轴承的 LIOB-50(3) 型立式单级圆柱齿轮回转减速箱的总图。

图版 16 是用滚动轴承的 LIOB-50(3) 型立式单级圆柱齿轮回转减速箱的总图。

减速箱中的齿轮回转是直圆柱齿轮回转。齿轮回转由齿轮回转在油池中润滑，轴承由滑脂润滑。滑脂由油管泵入油池中来润滑，油管由油管泵入油池中来润滑，油管由油管泵入油池中来润滑。

图版 15 是用滑脂润滑的非标准立式单级圆柱齿轮回转减速箱。

图版 16 是用滑脂润滑的非标准立式单级圆柱齿轮回转减速箱。

图版 15 上还有：齿轮回转的支承用滚动轴承的结构类型 A，齿轮回转的支承用穿孔盖、迷宫式密封油毛毡圈密封的结构类型 B。在这两种类型

中，减速箱壳和箱盖，沿齿轮回转和齿轮回转的轴线水平不剖分；图上还有一种减速箱壳上部不剖分的结构是它的另一种类型。在这种结构中，只沿齿轮回转的轴线剖分。沿两个平面剖分的结构用于大型减速箱，这种减速箱的箱壳和箱盖制造复杂，但齿轮回转制造简单。

设计齿轮回转的轴线不剖分的箱壳时，需要注意：齿轮回转的外径必须小于轴承外径或轴颈外径。此外，齿轮回转的轴颈必须保证减速箱或电动机可以上移。

图版 16 上还有：齿轮回转的支承用滚动轴承的结构类型 A，齿轮回转的支承用穿孔盖、迷宫式密封油毛毡圈密封的结构类型 B。在这两种类型

， $i > 8$ 时宜采用比较紧凑的双级减速箱；单级减速箱的中心距 $A = 100 \sim 2,400$ 毫米。中心距的极限值根据

单级减速箱

单级圆柱齿轮回转箱通常用于传动比 $i = 1 \sim 10$ 的传动中。如果

① 单级圆柱齿轮回转箱；字母后的数字表示柱圆柱齿轮回转箱和单级减速箱的中心距，或圆锥齿轮回转箱的轴距。

米以下的传动中。

三极减速箱可以做成三极连续排列的型式(LIT 2-A型)或第二级齿轮分成一对的型式(LIT 4-A型),可以做成卧式或做成立式。

图版 33 是 LIT 2-A 型三极减速箱。第一级采用斜齿箱;第二级和第三级用直齿箱。为了减小减速箱的外形尺寸和重量,第四根轴(低速轴)装在滚动轴承上,其余各轴装在滚动轴承上。

图版 33 是 D114-40 型步行式挖土机的旋转机构的三极减速箱结构装配图。这减速箱的第一级和第二级用斜齿箱,第三级用直齿箱,后一直齿箱装在多槽轴上,轴承支承在具有双金属轴衬的滑动轴承上。图版 34 是 U4B-55 型立式四极圆柱齿箱减速箱。

各轴的右支承都用平面滚动轴承(见图版 136)在轴向固定。第一级的齿箱用润滑油箱 15 来润滑。

圆锥-圆柱齿箱减速箱

KU1-L 型双极圆锥-圆柱齿箱减速箱用于 $i = 6 \sim 35$ 的传动中,三级圆锥-圆柱齿箱减速箱用于 $i = 25 \sim 208$ 的传动中。
第一级用圆锥齿箱;第二级和第三级用圆柱齿箱。圆锥齿箱输出轴的倾斜角可取 $10 \sim 20^\circ$ 。圆柱齿箱不推荐用八字齿箱,因为八字齿箱不能有轴向浮动,从动轴就需有轴向浮动,这种浮动不是到处都合适的。

图版 35 是用滚动轴承的双极圆锥-圆柱齿箱减速箱。靠近圆锥驱动的轴承所受的径向力最大,因此在这里最好装直向滚子轴承。这轴的另一支承装有对径向止推圆锥滚子轴承,这对支承除受径向力外,还受轴向力。

主动圆锥驱动的支承结构的类型见图版 22。

第二根轴上的圆柱齿箱输出轴的倾斜角的方向,须使圆锥齿箱上的轴向力和圆锥上的轴向力方向相反。

这种减速箱的其余部分,与前而研究过的 KU1-LI12 型减速箱类似。

图版 36 和 37 是煤矿、轧钢机和有轨电车驱动机构中所用的圆锥-圆柱齿箱减速箱的结构。

齿条减速箱、行星齿箱减速箱 和差动齿箱减速箱

与用于泛工业工作的其他机构比较,齿条、减速箱制造简单,效率较高,但是齿条的运行不够平稳。具有切削齿的齿条,用螺钉固定在草稿纸上(剖面 AAB)并用定位销来固定。根据齿条的长短,齿条可做成整体或由个别部分组成。

主动轴上装有可拆卸的圆锥,圆锥上装有支撑齿条的环 R。齿条的焊成环的上表面由辊子 S 导动。在高速的情况下,多半采用斜齿条减速箱,较少采用八字齿条减速箱。与斜齿条减速箱相比,在斜齿条和八字齿条减速箱齿条副的重合系数较大,工作很平稳;它们的优点是有轴向力。

齿条减速箱的工作条件规定。图版 39 是一种行星齿条-斜齿箱减速箱。它是一生行星齿条-曲柄机构,见图版 27。在主动轴 18 上用键装有双偏心轴 17;轴 13 驱动两个在同一直径上的行星齿箱 12;轴 12 与固定壳 9 上的纯齿 11 融合。行星齿箱的复合平面运动是由插入行星齿箱侧孔的纯齿系统 10,变成从动轴 8(主轴)的同心运动。

这种具有纯齿融合的行星齿箱减速箱,用于功率 $0.2 \sim 30$ 千瓦,传动比 $i = 15 \sim 70$ 的传动。这种减速箱的外形尺寸和重量很小,效率很高 ($0.85 \sim 0.95$),应用简单,没有用有色金属制造的零件。这种结构的优点是减速箱制造简单。

图版 40 是差动齿箱减速箱,这种减速箱能在工作时改变从动轴 11 的转数。扭矩从主动轴 23 经十字块 8 和自由套在轴上的圆锥齿箱 10(行星齿箱)传给圆锥,圆锥 7 与从动轴 11 上的齿箱 14 相啮合。轴 23 和 11 装在自位球面滚子轴承 5 和 16 上,轴承用脂润滑脂润滑。图版 41 是以不同速度起直用的行星齿箱减速箱的总图和运动图。

当差速较重的载荷时,电动机 4 工作。这时电动机使圆锥轴 4、齿箱 9 转动 ($i = 9.72$)。当单速电动机的载荷时,电动机 5 工作。这时电动机使圆锥轴 22、圆锥 9(行星齿箱)、导臂 11、18 和减速器等 $i = 100$ 转/分的输出圆锥轴 19 转动 ($i = 9.72$)。

当单速电动机的载荷时,电动机 5 工作。这时电动机使圆锥轴 22、圆锥 9(行星齿箱)、导臂 11、18 和减速器等 $i = 100$ 转/分的输出圆锥轴 19 转动 ($i = 9.72$)。

91 转动 ($i = 4.69$)。当差速较轻的载荷时,也可以使两个电动机一同工作。

在这种情况下,输出圆锥的转速是 237.2 转/分 ($i = 3.16$)。在上面所述的两种情况下,两个电动机的转动方向都是保持不变的。

齿箱减速箱零件

图版 42 列举有关圆柱齿箱减速箱壳体和箱盖各部件的结构关系。这些部件也可以用高强度铸造、钢或铝来制造。减速箱壳的强度和刚度都应足够。这样的要求对铸造箱壳特别重要,因为铸造的弹性模数较低。主动轴上装有可拆卸的圆锥,圆锥上装有支撑齿条的环 R。齿条的焊成环的上表面由辊子 S 导动。

为了提高刚度、减少噪声和振动,箱壳和箱盖都做有利;这些都可以在箱内(图版 5,43)也可以放在箱外(图版 47)。

与外肋比较,箱壳做内肋并且箱壳在轴承下面的部分凸出,可以使箱壳刚度很大,而烧铸工艺也不复杂。

为了减少箱壳和箱盖的变形,转子轴颈要靠近轴的轴线,为此要做出特殊的凸起部;这样凸起部的结构特点见图版 42。为了便于烧铸壳的压铸和简化机械加工,建议把轴承下面各凸起部的外端平面布置在同一平面上。为了保证箱壳一次穿通壁孔,轴上所有的轴承应选用同一尺寸。

为了防止弯曲,铸造箱壳和箱盖在粗加工后应进行人工时效处理。除铸造结构外,单件生产中也采用焊接的减速箱壳和箱盖(图版 46)。焊接结构比铸造结构的制造复杂,但重量较轻,这对运输设备是很重要的。

图版 43 是减速箱壳的壁厚,比铸造箱壳可薄 30~40%。

在焊接箱壳的结构中,最重要的是它的刚度。如果筋数足够,退火的内腔箱壳能充分代替杜绝齿箱的噪声;它本身也不会引起噪声。

为了能锁住减速箱壳吊起,箱壳侧壁上要做出吊耳(图版 45)。箱盖用吊耳或吊环钩起来吊起。减速箱尺寸很小时,也可用品环螺栓来吊起整个减速箱。

图版 43 是减速箱壳壳体盖和调节垫片的结构的例子。图纸上并列送些零件的尺寸所用的资料。

制造调节垫片所用的铜带的机械性能见表 2,附录。

图版 44 是有玻璃钢的,铝制的圆形容器孔盖的结构。

圆柱齿轮传动

直齿

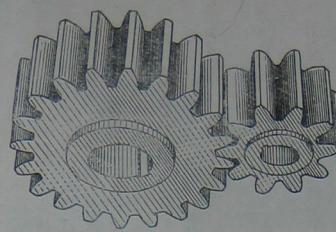


图 1

斜齿

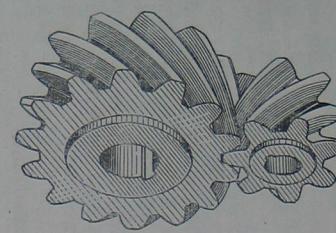


图 2

螺旋齿轮

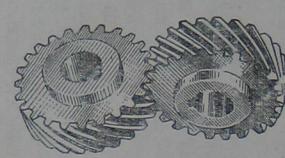


图 3

人字齿

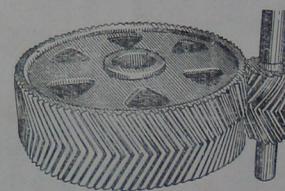


图 4

有齿出口机的滑

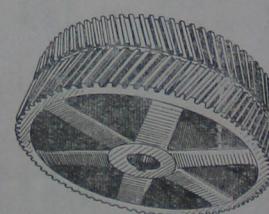


图 5

内啮合

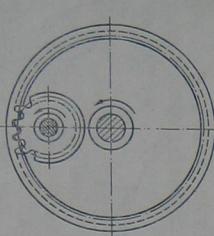


图 6

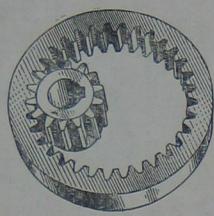


图 7

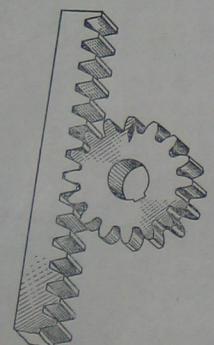


图 8

齿-齿条



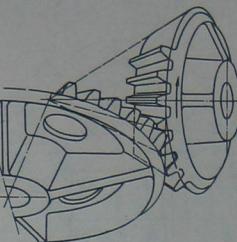
图 9

非圆形齿轮

齿轮传动的类型	图纸
	1

圆锥齿轮传动

直齿(轴线交成直角)



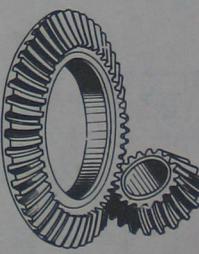
斜齿



曲齿



45°或60°大圆弧齿



准双曲面齿轮传动

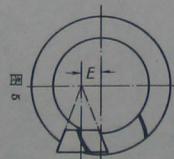
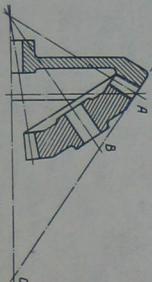
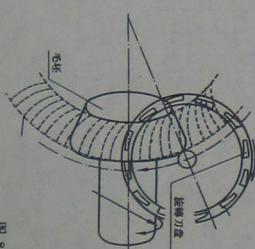


图 6



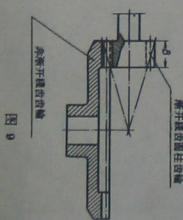
轴线不交成直角

图 7



用旋耕刀盘来切削圆弧齿

图 8



圆柱-圆锥齿轮传动

渐开线齿圆柱齿轮

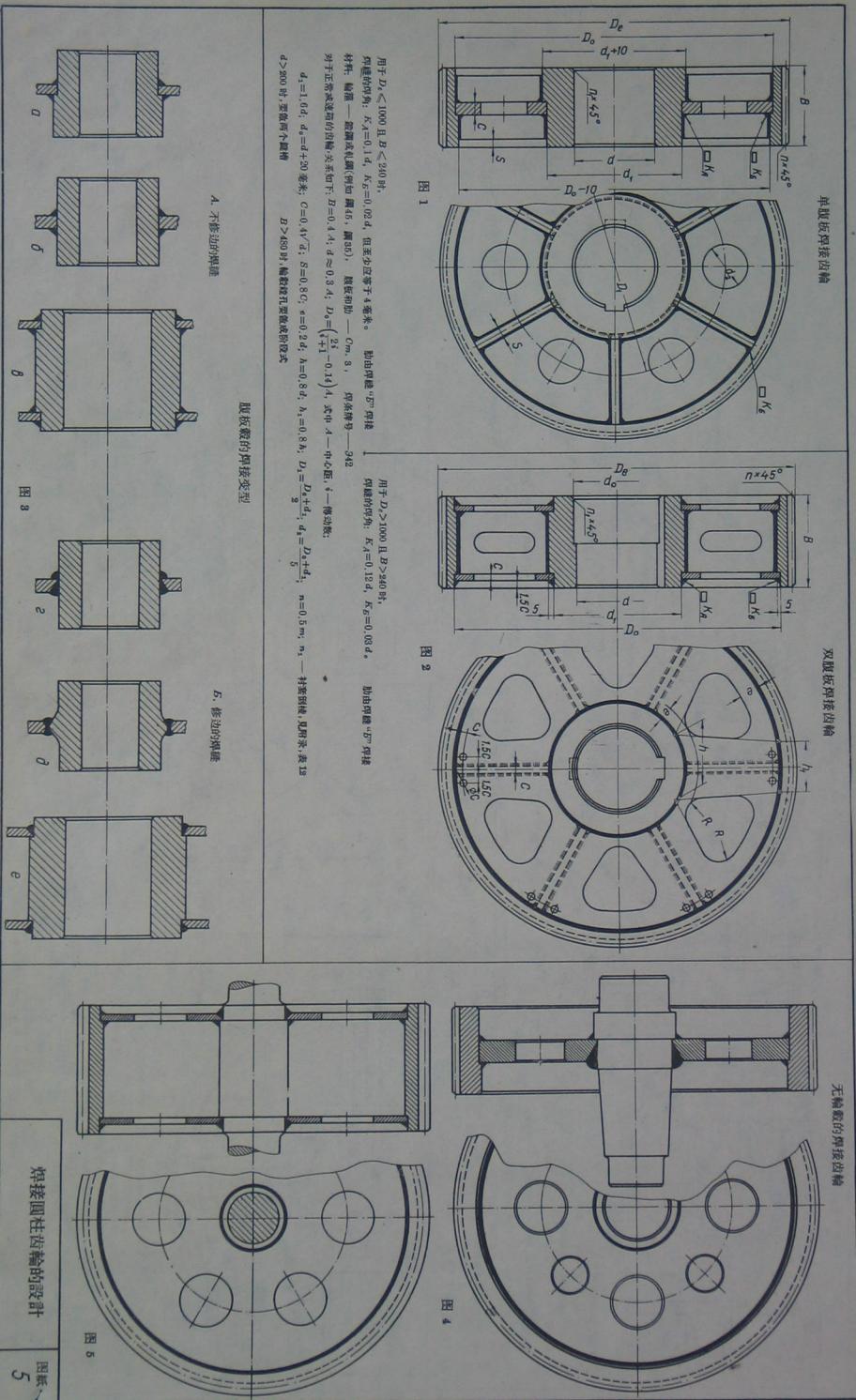
图 1

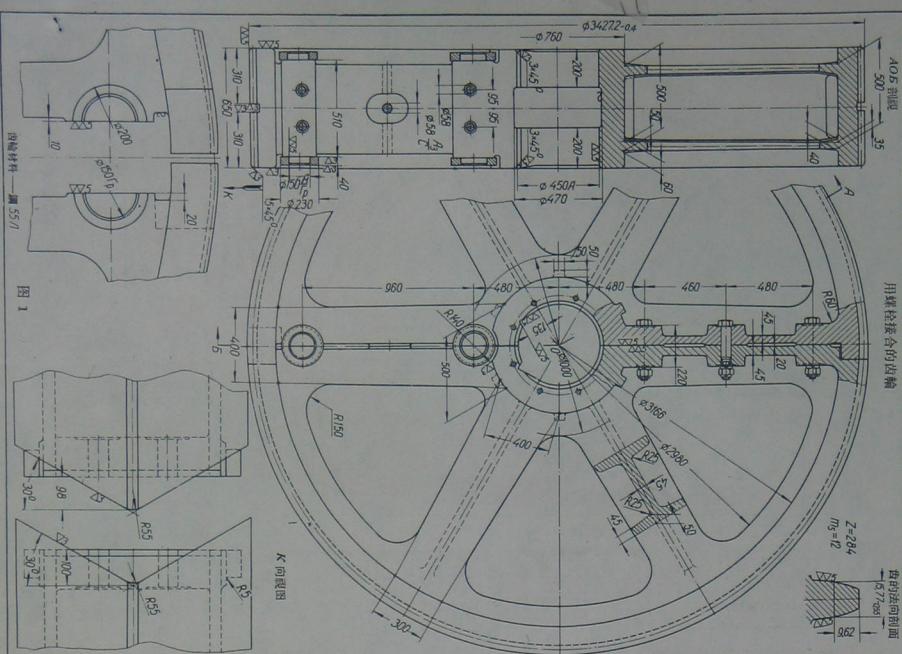
图 2

图 3

图 4

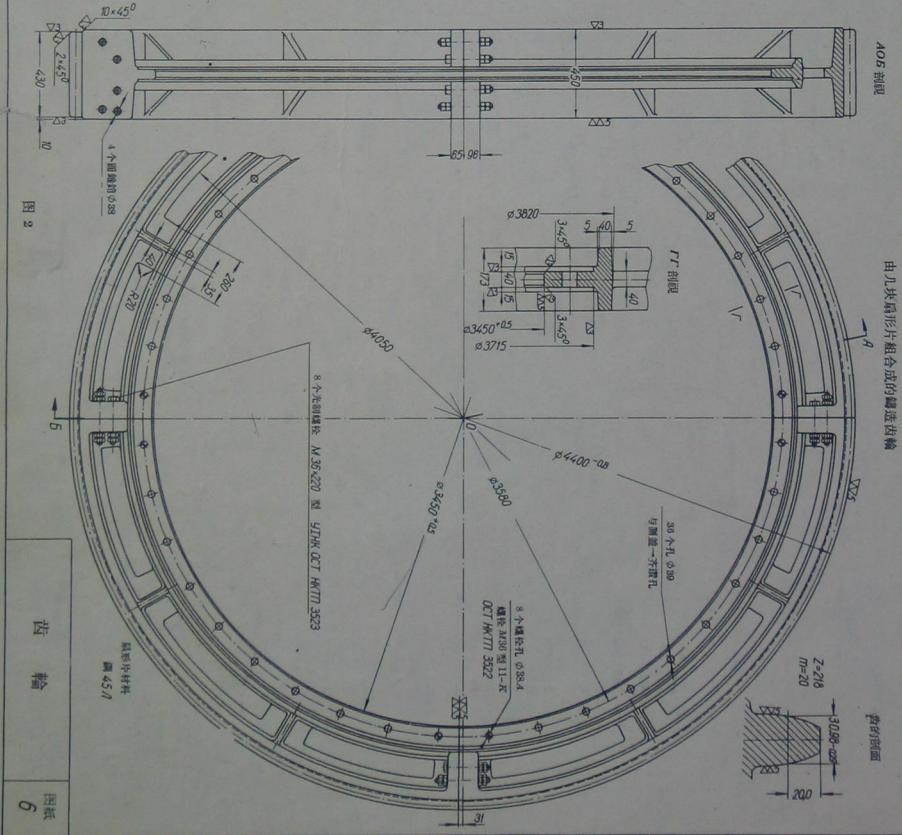
图 5





齒輪材料—鋼 551

E
I



齒
韓

6

