

# 矿山机械結構 的 簡 化



## 內容提要

本書介紹阜新礦務局機電製造廠簡化矿山機械結構的經驗。其中有兩篇介紹較車結構的簡化，三篇介紹木煤車設計的修改，其余兩篇介紹CKP-11型刮板運輸機和防爆電纜接線盒結構的改進。本書供廣大矿山機械製造職工在簡化和修改產品結構時參考。

1189

### 矿山機械結構的簡化

阜新礦務局機電製造廠編

\*

煤炭工業出版社出版(地址：北京東長安街煤炭工業部)

北京市書刊出版業營業許可証出字第084號

煤炭工業出版社印刷厂排印 新華書店發行

\*

開本787×1092公厘 $\frac{1}{16}$  印張 1 $\frac{5}{16}$  字數20,000

1959年5月北京第1版 1959年5月北京第1次印刷

統一書號：15036·871 印數：0,001—4,000册 定價：0.16元

## 出版說明

1958年，阜新矿务局机电制造厂在簡化机械结构方面，創造了很好的經驗。由于产品結構的簡化，节省了大量鋼材，減去了許多工序、工时，使产品的結構更合理，同时也給制造、操縱、維修人員带来了极大的方便，本書所介紹的簡化产品結構的經驗，是煤炭工业部今年推广的三十六項經驗之一。

我們認為，在不影响产品性能的前提下，大胆地簡化产品結構和采用代用品，对推动和发展生产有着十分重要的意义，今后应大力提倡。但須注意，在簡化与改进后，一定要进行工业性試驗，得出肯定結論后，再正式投入生产。

由于簡化机械结构工作刚开始嘗試，簡化后的产品沒有經過更长时间的考驗，因此本書所介紹的經驗不一定很完善，仅供讀者参考。

## 目 录

### 出版說明

8噸絞車修改設計技術總結.....	3
150馬力絞車結構的簡化.....	9
1.5噸木煤車修改設計總結.....	13
0.7噸木制煤車設計的修改.....	21
關於礦車無縫鏈環修改為焊接鏈環的報告.....	25
CKP-11型刮板運輸機修改設計總結.....	32
耐爆插銷修改設計技術總結.....	37

## 8噸絞車修改設計技術總結

8噸絞車，我廠七年前（1952年）就開始製造了，是大家所十分熟悉的老產品。七年中，也發現過一些設計上的問題，但是由於迷信設計和技術一長制的約束，雖做過一些改進，但是始終沒有敢于進行大膽的徹底的修改設計。

長春大連工業會議精神傳達貫徹以後，舊的約束被打破了，工人的積極性空前高漲，涌現出修改設計、修改工藝的大量建議。其中修改8噸絞車成為人們所最注目最集中的進攻對象。黨委及時而正確引導這一運動的發展，組織技術人員協助工人羣眾進行分析研究，徹底全面修改了整個8噸絞車。修改後，取消了22種零件，節約工時36.5%，節約材料14.7%。因而取得了巨大的經濟收穫。

### 一、8噸絞車技術性能簡要情況

8噸絞車主要是作為礦井建設中的起重設備，它的特點是：

1. 整個結構緊湊，允許隨工程的移動而移動；
2. 速度低、牽引力大、運用率比較低；
3. 机械传动和手搖传动并用。

我們這次修改設計是在不改變產品性能的原則下進行的，因此對有些與此矛盾的修改方案，沒有採納。

### 8噸絞車的主要技術特征（修改以后）

1.型式	.....	單筒絞車
2.最大牽引能力	.....	8000公斤
3.卷筒直徑	.....	500公厘
4.卷筒長	.....	587公厘
5.鋼繩直徑	.....	30公厘
6.卷筒轉數	.....	2.94轉/分
7.重量	.....	4000公斤
8.電動機：		
1)功率	.....	25馬力
2)相數	.....	3
3)电压	.....	380/220伏
4)轉數	.....	957轉/分

### 二、修改以后所取得的經濟效果

修改以后简化了結構，节约的工时、材料列表如下：

結構簡化節省零件表

	零件種數	零件件數
修改以前	78	204
修改以后	55	127
节省零件	22	77
节省%	29%	37%

節省工時材料明細表

	工時總數 (小時)	材料總重 (公斤)
修改以前	740	4,872
修改以后	440	4,147.3
节省工時	300	714.7
节省%	35.5%	14.7%

### 三、修改的主要內容

#### 1. 簡化传动结构(图1)

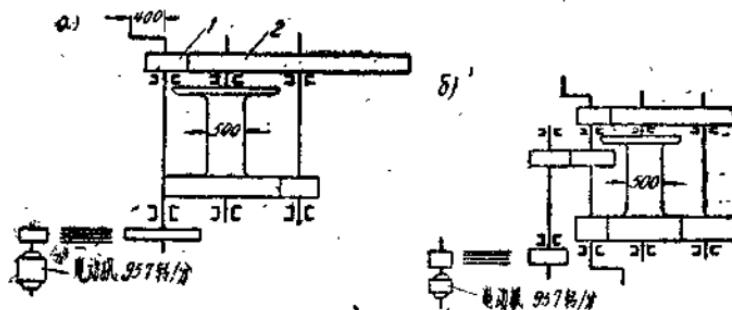


图1 传动装置的简化  
a—新结构形式；b—旧结构型式。

根据实际使用情况，手摇传动系统可以和常用机动传动系统合而为一，原设计常用机动齿轮传动速比为：

$$i = \frac{z_1}{z_2} \times \frac{z_3}{z_4} = \frac{12}{94} \times \frac{12}{84} = \frac{1}{55},$$

$z_1$ ——齿轮回数9，齿数12；

$z_2$ ——齿轮回数9，齿数94；

$z_3$ ——齿轮回数16，齿数12；

$z_4$ ——齿轮回数16，齿数84。

手摇齿轮传动速比为：

$$i = \frac{z_5}{z_6} \times \frac{z_7}{z_8} = \frac{12}{91} \times \frac{12}{84} = \frac{1}{58},$$

$z_5$ ——齿轮回数15，齿数12；

$z_6$ ——齿輪模数15, 齿数91;

$z_7$ ——齿輪模数16, 齿数12;

$z_4$ ——齿輪模数16, 齿数84。

由上式知, 传动比 $\frac{1}{55}$ 和 $\frac{1}{53}$ 相差只有3%。修改为一个传动系统, 手搖和机动都为:

$$i = \frac{z_1^1}{z_3^1} \times \frac{z_3^1}{z_4^1} = \frac{12}{91} \times \frac{12}{84} = \frac{1}{53},$$

$z_1^1$ ——齿輪模数12.7, 齿数12;

$z_2^1$ ——齿輪模数12.7, 齿数91;

$z_3^1$ ——齿輪模数16, 齿数12;

$z_4^1$ ——齿輪模数16, 齿数84。

这样修改以后保留了一种机动传动总速比 $i_{\text{总}} = \frac{1}{326}$ 。

至于原有慢速传动总速比 $i_{\text{总}} = \frac{1}{2220}$ 据我們調查瞭解, 实际使用中并不应用。当需要慢速起重时大部分可以应用手搖。

修改以后就可以省下很多零件:

传动軸 1根; 小齒輪 2个;

轴承 2組; 大齒輪 1个。

2. 修改机架、齒輪等零件的工字形对称筋为匚字形单面筋(图2、3)。

原来工字形断面筋, 需要上下箱鑄造, 而做上箱砂型的工时往往5—6倍于下箱的工时, 工人愿作下箱而不愿作

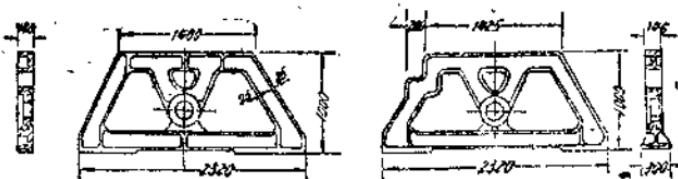


图 2 机架修改前后图

上箱，这一改进首先是由工人崔凤春等同志提出，当时想把工字形断面在中间分成二半，然后用螺絲連接一起，后經領導、工人、技術人員三結合研究决定把工字形断面整个改为U字形断面。

机架断面修改为U字形断面以后，比修改前在强度上并没有任何削弱，反而使鑄造效率翻4番，模型节省工时40%。

原来8吨統車齒輪的筋大部分是工字形或者是十字形，这次也都改为U字形或者丁字形。

### 3. 卷筒与卷筒齿輪連結原三等分改为单键。

卷筒与卷筒齿輪上互成 $120^{\circ}$ 的三个键槽制造很难控制互換精度，在插槽及装配上都需消耗很多工时，經工人建議，技术人員核算，允許改为一个键。按卷筒（鑄鐵）許用应力600公斤/平方公分計算，配槽斜键一个可以传动595,000公斤公分扭矩，大于需用扭矩。

### 4. 适当改小齒輪模数

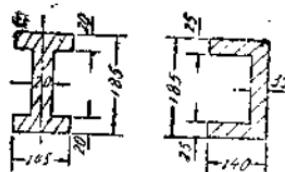


图 3 机架修改前后断面图

原設計的中間一对齒輪模數為15，最後卷筒齒輪模數為16，現在把模數15改為12.7；模數16保持不動。因為傳動為開式，按抗彎耐疲強度進行驗算，修改以後模數12.7的齒輪的應力仍小於模數16齒輪。

#### 5. 對開軸承改為死軸承

原大軸、中間軸軸承都是對開軸承，這次都改為鑄套死軸承，簡化了加工。此外，取消拉筋套管等多處。

### 四、技術性能試驗

8噸絞車按修改以後設計進行了製造並通過技術性能試驗，完全符合原設計要求。試驗情況如下：

- 1)無負荷空運轉：各部零件靈活正常，運轉聲音均勻；
- 2)最大負荷起重：提升鋼錠8016公斤，各部零件正常，齒面有壓陷痕跡，但不嚴重；
- 3)制動裝置能夠在最大負荷時，不費力的任意制動，各部零件無異狀；
- 4)經反復試驗，全部絞車零件工作情況完好；
- 5)止退輪裝置工作正常；
- 6)手搖起重，最大負荷8016公斤，以8人手搖提升，稍感沉重，但可以提升。

#### 試驗技術鑑定：

- 1)絞車可以在原設計要求情況下工作；
- 2)絞車外觀過于粗糙，應提高；
- 3)絞車各部螺釘在裝配時應保證緊好。

在上述修改設計的基礎上，全廠工人和技術人員又提出了幾個進一步修改設計的新方案，其中的一個方案已經由設計組武劍飛同志制圖完成，它的主要的特點是，以卷筒兩端代替卷筒大軸，節省了整個大軸的工時和材料，重新配置了傳動系統，進一步緊湊了結構位置，根據這個方案試製成功將又可以減輕重量和節約工時20%左右。

## 150馬力絞車結構的簡化

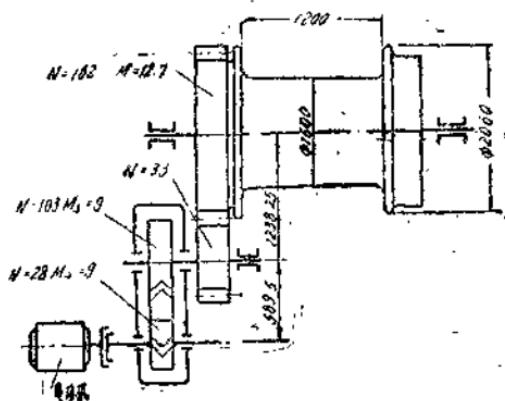
我廠九 years 來積累了比較豐富的關於絞車檢修的經驗，去年，我們依靠有經驗的生產工人和維修工人，把原設計圖紙加以修改，制出新的絞車。我們進行修改的方法是分析比較各種同類型絞車的零件，取長補短。由於我們的理論設計計算條件還較差，因此我們主要是根據實際經驗和基本原則進行分析考慮的。對有些修改在理論上根據似乎不足，但是我們絕大部分是慎重的從實際中找到了依據，也將進一步在實際中來驗証這些依據。我們也準備在產品安裝、運轉、使用的實際過程中來不斷改正某些可能發生的缺點。

我們150馬力絞車（圖1）的技術特徵如下：

- |                  |          |
|------------------|----------|
| 1. 最大牽引能力.....   | 3500公斤   |
| 2. 鋼繩速度（最大）..... | 3.1公尺/秒  |
| 3. 滾筒直徑.....     | 1.6公尺    |
| 滾筒寬度.....        | 1.2公尺    |
| 4. 減速比.....      | 18.06    |
| 5. 絞車總重.....     | 12.000公斤 |

## 6. 电动机:

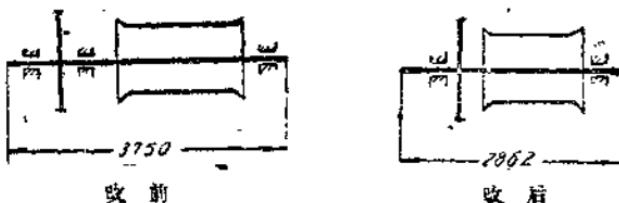
型式..... TR-128 10  
 頂定功率..... 100瓩  
 轉數..... 585轉/分  
 电压..... 3,000伏



附 1

我們的修改內容如下。

1. 大軸三个支承改为二个支承(图2)。一般绞车为三个支承，即三个轴承，我们改成两个支承，使大齿轮靠近大边(和单袋绞车的结构相仿)。这样就使结构比较简单。



12

凑，并使大轴受力情况得到改善，而另一主要的优点是使安装工作更加简化。

2.开启式齿轮传动改为封闭式齿轮箱传动。一般绞车都为开启式齿轮传动，占据面积较大而且安装费时（因为要调整四个轴承），我们这次改为一个齿轮箱，把第一段减速包括在一个减速箱中。

3.人字齿轮中间退刀槽改为半开口。一般齿轮退刀槽采用一条深度大于齿全深的全深开口，我们改为一条深度仅稍大于上齿高的半开口。这样既便于加工又不削弱齿轮强度（图3）。

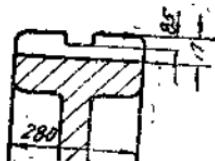


图 3

4.取消绞车大机座，代以三个小机座，直接安装在混凝土基础上。原来绞车大座重达6000公斤，为了符合在当前国家材料不足必须大力节约的要求，我们经研究决定取消大机座，代以三个小机座，直接安装于混凝土基础上，这样三个小机座总重只有1000公斤，修改以后虽然安装要费些，麻烦些，但是根据我们初步经验在使用中没有问题。

5.大齿轮及抱闸轮和大边合併（图4、5）。修改以后左侧滚筒大齿轮和左侧大边两个大件合併为一个大件，合併以后大大减轻重量，并且简化了加工，原来四个大件总重约5000公斤，合併以后重量可以减至3000公斤；同时节约全部连接零件。在加工上过去对大直径配合面因不易控制精度，往往造成返工和废品，合在一起以后，就完全

避免了这一問題，同时在鑄造加工等方面，总共可以节约工时440多工台时。

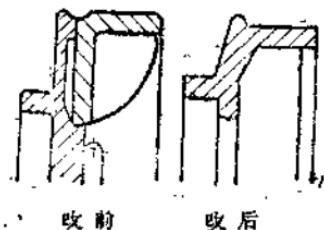


图 4

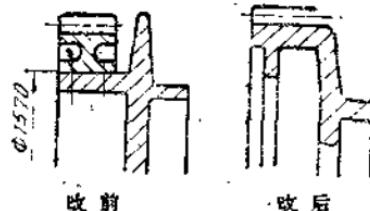


图 5

6. 滚筒加强筋由鉚接改焊接。經鉚焊工人討論，在提高操作技术的基础上，可以改鉚接为焊接。并且提出了工艺和工具上的保証措施。修改以后可以节省工时68小时，鉚钉80公斤。

7. 改变大抱閘、拉閘座及对輪等断面形状。大抱閘的

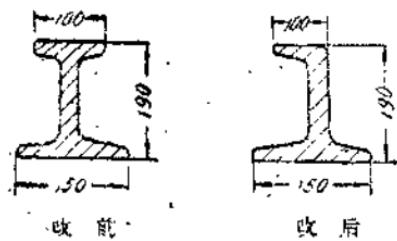


图 6

断面原为工字形，我們把立筋改到一面，这样很便于鑄造，效率可提高一倍(图6)。拉閘座和对輪的断面形状作相同的修改，把立筋改到一边(图7、8)。

为了給絞車今后使用維护修理創造便利条件，在这次修改中我們考虑了这一方面的問題，并做如下改进：

1. 大抱閘、支架等14个零件的銷軸孔配裝鋼套，这样在今后修理时，就不必更换或修理整个零件，只要更換鋼

套就可以了；

2. 电动机安放在绞车外边：过去一般绞车电机的位置是放在里边（滚筒的同侧），往往在检修时造成很大的不便，这次我们把它改放在外边（滚筒的异侧），这样就避免这一缺点。



图 7 拉闸座断面  
图 7 拉闸座断面



图 8 对轮断面

通过这次修改整个绞车总共可以节约材料2278公斤，节约工时625.5小时（其中不包括机座取消所节约的工时）。

### 1.5吨木煤车修改设计总结

1.5吨木煤车的修改是比较全面的，除了中管里挡两种零件及标准件以外，全部零件都做了不同的修改。修改的主要特点是：

1. 紧密结合制造工艺，提高设计的工艺性；
2. 修改原设计的笨重部分，节省金属材料，几年来，我们对于1.5吨煤车的制造和使用，积累了比较丰富的经验，因此有条件在不影响产品质量的基础上，对大部分零件进行减轻减薄，以求节约金属消耗。

修改后的技术性能与原来的没有什么大的区别，见下表。

节约工时材料明细表(每台)

材 料				工 时			
原 来 需 用 材 料	修 改 后 需 用 材 料	节 约 材 料		原 来 需 用 工 时	修 改 后 需 用 工 时	节 省 工 时	
		公 斤	第			小 时	%
11±0.4 公斤	881.63 公斤	308.77 公斤	26	205.625 小时	143.883 小时	61.742	30

1.5 矿煤车技术性能对照表

项 目	修 改 前	修 改 后
1. 车箱容量	1.7立方公尺	1.7立方公尺
2. 煤载重量(散煤重量0.9吨/立方公尺) 矸石载重量(散矸重量1.7吨/立方公尺)	1630公斤 2890公斤	1520公斤 2890公斤
3. 包括缓冲器在内的矿车全长	2506公厘	2500公厘
4. 由轨面标高算起矿车高	1202公厘	1200公厘
5. 包括车厢包角在内的车厢长 包括车厢包角在内的车厢宽	2019公厘 1159公厘	2020公厘 1150公厘
6. 轴 距	750公厘	750公厘
7. 轨 距	762公厘	762公厘
8. 牵引高度	839公厘	839公厘
9. 由轨面标高算起缓冲器中心高	299.6公厘	291公厘
10. 链环牵引拉力	6000吨	6000吨
11. 矿车全重	1100公斤	795公斤

修改的主要项目如下：

1. 连接链环由原整料锻造改为环环焊接(图1)。

采用Q42优质焊条，手工电弧焊接，经高温正火，试验拉力达到58.5吨以上，可以保证使用(详见“矿车链环”)

修改为焊接鏈环的报告”）。

2. 前后碰头简化几何形状，并减轻减薄。

前后碰头原设计相当笨重，单件重量达140—145公斤。考虑各部予以适当减轻，如连接平板部分原有厚度30公厘，加筋后减至20公厘，并修改了原设计中零件壁连接处的过份的金属聚积，改善了零件的工艺性。另外联结底梁的铆钉孔前后错开，避免沿铆孔减弱部分断裂。这样遂使单件重量减至92—98公斤，减去了原重的33.5%（参看图2）。

在结构形状方面，为便于做型节省一个砂箱，底部由原来错开28公厘，改为全部一平，能提高效率一倍；另外连接棒孔在前棒头上由加工孔改为铸孔，省去铸床工序。

3. 直轴由原来直径65公厘改为55公厘。

原设计：  $D=65$ ,  $d=50$ ;

修改后：  $D=55$ ,  $d=50$ 。

4. 车箱底梁由原来两个角钢铆合改为由钢板直接压制（图3）。

底梁原是由 $90 \times 90 \times 10$ 及 $90 \times 75 \times 10$ 角钢铆合，现改为10公厘钢板直接压制，解决了型钢供应困难的问题，并且减轻了原重的16.5%，由原重46.6公斤减至39公斤。

5. 车箱部分两外帮板及两顶头板原4.5公厘改为3.2公厘（图4）。

根据煤车实际使用情况，车箱底部于装车时受到煤块的冲击及矿内酸性水的腐蚀，所以车箱底部总是最先损坏。修改以后，车箱由五部分组成：车箱底，两侧外帮