

紡織廠土法辦電叢書

# 土 蒸 汽 原 动 机

紡織工業部生產技術司專題研究組編

紡織工業出版社

## 目 錄

<b>總 言</b>	.....	( 2 )
<b>第一章 蒸汽机</b>	.....	( 3 )
一、臥式蒸汽机	.....	( 3 )
二、立式蒸汽机	.....	( 15 )
<b>第二章 土汽輪机</b>	.....	( 17 )
一、偏心活叶式土汽輪机	.....	( 17 )
二、离心活叶式土汽輪机	.....	( 19 )
三、单級重複进汽式（要龙式）土汽輪机	.....	( 31 )
四、单級复速式土汽輪机	.....	( 38 )
五、其他型式土汽輪机	.....	( 44 )
<b>第三章 利用其他设备改装的土蒸汽原動机</b>	.....	( 51 )
一、空气压缩机改装蒸汽机	.....	( 51 )
二、往复式鍋爐給水泵改装为蒸汽机	.....	( 54 )
<b>第四章 土蒸汽原動机应注意的问题</b>	.....	( 55 )
一、安全方面	.....	( 55 )
二、經濟方面	.....	( 56 )
三、运行方面	.....	( 56 )

## 前　　言

在工农业大躍進的形勢下，各方面對電力的需要量大大增加，如何滿足各地電力的需要是目前一個亟待解決的問題。為了克服缺電困難，各地特別是東北地區，展开了全民辦電的群眾性運動，並已取得了巨大的成績。

群眾辦電，首先遇到的是設備問題。根據各地土法辦電的經驗，除土發電機外，土蒸汽原動機也是目前較普遍采用的一種土法辦電設備。這種土蒸汽原動機的製造工藝和使用技術都比較簡單，鋼材、有色金屬及特殊材料用的很少。紡織廣利廠原有的蒸汽鍋爐設備、後備動力設備和廢棄的破舊設備加以檢修或改裝，就可以發電。因此，土蒸汽原動機也很適宜於紡織廠採用。現在我們把目前東北地區的一些土蒸汽原動機分別介紹出來，供各地紡織廠辦電時參考。

## 第一章 蒸汽机

### 一、臥式蒸汽机

沈陽麻袋厂的35匹馬力簡易蒸汽机，是由四十三个零件、十八种不同規格的螺絲和三个油杯組成（見图1）。这种型式的蒸汽机制造比較容易，全部可使用一般的鑄鐵和少量碳鋼。沈陽

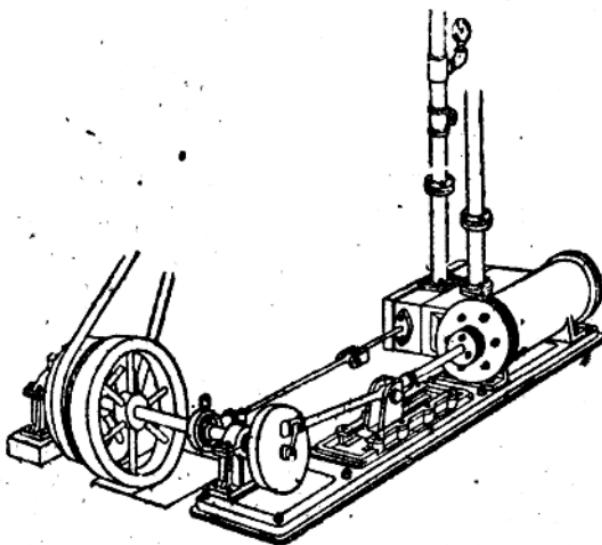


图 1

麻袋厂用簡陋設備进行小批生产，每台約500工时，成本1300~1400元。利用原有的工业鍋爐（低压兰开夏式）供汽，在这样的条件下，簡易蒸汽机的汽耗比其他的土汽輪机低，同时管理比較簡單，还能直接带动机台，从目前來說是办电和代电比較

好的方法之一。

### (一) 蒸汽机的构造与工作原理

蒸汽机的工作原理如下：有压力的蒸汽作用在活塞上，使活塞成直线运动，通过十字头和曲拐轴，直线运动变成圆周运动。蒸汽机系由汽缸、活塞、十字头、曲拐轴、偏心轴、进汽阀、飞轮等部分组成（见图2）。

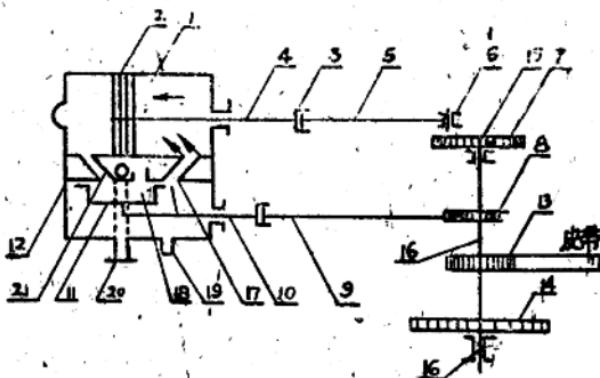


图 2

- 1.汽缸 2.活塞 3.十字头 4.活塞杆 5.主连杆 6.连杆销轴 7.偏心拐轴  
8.进汽閥心盤 9.偏心拉杆 10.错汽拉杆 11.錯汽閥 12.錯汽箱 13.皮帶盤  
14.飞輪 15.軸瓦 16.主軸 17.21.进汽口 18.乏汽口 19.进汽管 20.排汽管

上图表示各部件的位置，活塞自中部向汽缸左端顶点（死点）运动，活塞与十字头系硬性连接，十字头与活塞一起作直线往复运动。而十字头与连杆作铰链连接，连杆本身又与偏心拐盘相连。活塞作直线运动，偏心拐盘作圆周运动。蒸汽机的进汽与排汽是由错汽阀来支配的。如图所示，蒸汽自错汽阀的进汽口

进入机器，錯汽閥偏向左侧，因此蒸汽由錯汽閥与汽缸右侧相连的管道进入汽缸，蒸汽推动活塞向左端运动。活塞左边的乏汽从汽缸左侧与錯汽閥連接的管子暢通地排出。在活塞越过汽缸中綫后再向左侧运动过程中，錯汽閥已由向左侧运动改为向右侧运动，遮住了右端汽缸的进汽連通管道，这时汽缸內活塞的运动完全靠着活塞受压端蒸汽的热膨胀的能作功。在活塞还没有达到左侧死点时，錯汽閥已打开右侧連管，活塞右边工作过的蒸汽可以自由地排空。如此交替地右侧进汽，左侧排气，或左侧进汽，右侧排气，蒸汽机正常进行工作。

为了防止汽缸与活塞杆的連接处漏汽，在汽缸及錯汽閥內側裝填料，密封汽缸与錯汽閥。

飞輪的作用是使蒸汽机的主軸有均匀的角速度，因为往复式的活塞在全程行动中，各点的能量是变化的，由最小到最大，因而造成主軸运动的不平衡。加上一个相当質量的飞輪后，把活塞推动力大时的能量储藏起来；当推动力小时，再由飞輪输出。

圖3表示蒸汽在汽缸內工作变化的情形。縱座标代表蒸汽的压力，横座标代表蒸汽的容积。蒸汽沿綫3、4、5加入。在点4的压力微低于鍋爐压力，进汽門在点5关闭（停汽点），过点5后，

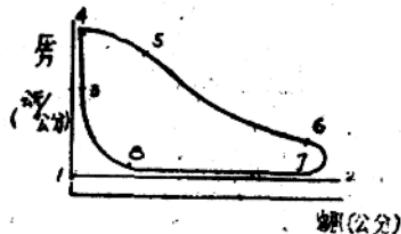


圖3 示功图

蒸汽沿膨胀綫5、6由点5膨胀至点6。在点6 排汽門打开（乏汽点）。由6至8为排汽，点8为排汽門关闭之处，这点称为压汽点。汽缸內剩余的一部分乏汽，开始被压缩，直到点3，新蒸汽又开始进入。点3叫进汽点。活塞的另一端有同样的动作。图3称謂示功圖，可利用示功器直接画出来。

## (二) 蒸汽机出力计算

从图3可以计算出平均压力P：

$$p = \frac{P_1}{r} (1 + \log_e r) - P_2$$

式中： $P_1$ ——进汽压力（公斤/平方公分）；

$$r = \text{膨胀率} (= \frac{V_2}{V_1})$$

$P_2$ ——排气压力（公斤/平方公分）；

$V_1, V_2$ ——进汽与排气时汽缸的容积（立方公分）。

确定蒸汽机的转速、行程、平均压力和活塞直径后，利用下列公式可计算出蒸汽机的出力：

$$\text{蒸汽机出力} = \frac{2 \times N \times L \times \frac{\pi D^2}{4} \times P}{75 \times 60} \text{ 马力}$$

式中：N——蒸汽机转速（转/分）；

L——活塞行程（公尺）；

D——活塞直径（公分）；

P——平均压力（公斤/平方公分）。

活塞的直径和行程可自行确定。转速通常以活塞线速度来考虑。单缸蒸汽机的活塞线速度为2~3公尺/秒，因此：

$$N = \frac{60V}{2L} = \frac{30V}{L}$$

式中：V——活塞线速度（公尺）；

L——活塞行程（公尺）。

## (三) 主要机件计算与数据

1. 汽缸体 汽缸体为蒸汽机的主要机件，承受蒸汽的工作

压力和温度的变化。其構造分汽缸（图4）、前缸盖与后缸盖三部分（見图4），均为鑄鐵鑄成，并且要求无砂眼与其他缺陷。汽缸壁厚度通常根据經驗公式来計算，同时考虑到磨损与汽缸条件，可以采用下列公式計算：

$$S = \frac{PD_B}{400} + 1$$

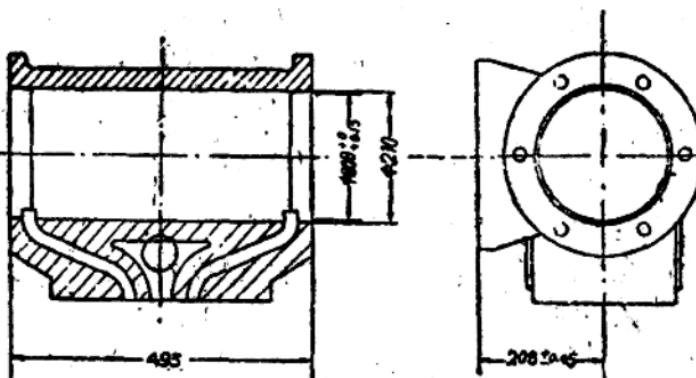


图 4

式中：S——壁厚（公分）；

D<sub>B</sub>——內徑（公分）；

P——操作壓力（公斤/平方公分）。

同时还可以以承受內部压力的压力容器驗算汽缸壁厚度：

$$S = \frac{PD_B}{230R_p - P} + C$$

式中：R<sub>p</sub>——容許受拉应力；

C——附加壁厚度。

根据以上二公式計算，采用較大數值作为汽缸壁的厚度。

2. 活塞 活塞的功能是承受蒸汽汽压并且把汽缸密封地分为二部分。

活塞的受压是变化的。进行由减速到加速、再减速的重复运动。活塞用铸铁制成，围有二个涨圈（见图5），涨圈也是铸铁的，涨圈上有斜开口，一般二个涨圈可以达到密封度的要求。

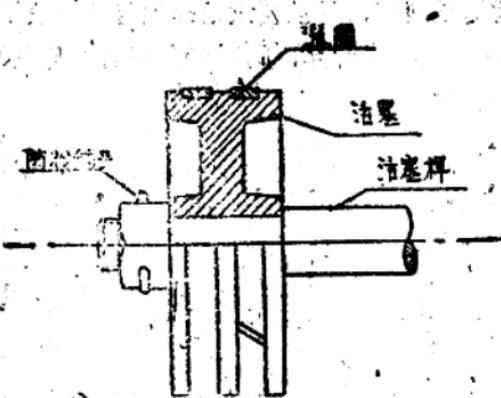


图5 活塞

#### 活塞宽度的推荐

数据如下：

汽缸直径（公厘）	活塞宽度（公厘）
190	80
225	85
250	90
275	100
300	110

3. 涨圈 加工涨圈时，要先车一比加工后所需直径D稍大的圆环，其直径等于  $D + \frac{a}{\pi} + z$  ( $a$ —斜口宽度 =  $0.08D$ ) (z—加工余量) 见图6。

要把此圆环切成 $5^{\circ}$ 斜口，然后夹在胎具上加工，严格要求涨圈的外径为D。用上述方法加工的涨圈具有弹性。

4. 活塞杆 活塞杆系钢制，与活塞相连的一端做成锥形，顶端有螺纹扣、螺帽。与活塞装配好后，在螺帽侧边打孔，插入防松销子，防止蒸汽机运转过久时螺帽松动。活塞杆的另一端与十字头连接。

活塞杆直徑為  $\frac{1}{6} \sim \frac{1}{7} D$ ，設計  
活塞杆直徑可在此範圍內選擇。

**5. 連杆** 連杆為連接十字頭與  
偏心拐盤的部件，它傳遞活塞上受  
力  $P$  的分力  $S$ 。由於偏心拐盤的位  
置時刻在變更，因此力  $S$  亦隨之  
變化。當  $\alpha$  為  $90^\circ$  時， $\beta$  角最大，亦  
即活塞受力  $P$  的分力  $S$  為最大（見  
圖7）。

臥式蒸汽機的連杆長  $l$ ，一般  
為行程的  $2 \sim 3$  倍，其強度計算公式為：

$$P \times \frac{\pi}{4} \times D^2 \times F = \frac{\pi^2 \times E \times I}{l^2}$$

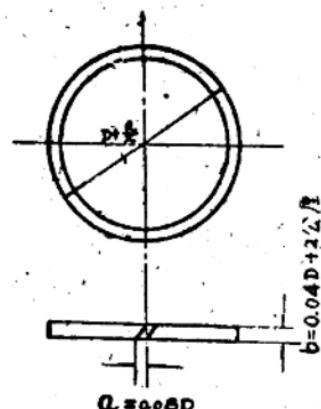


图 6 活塞環圈

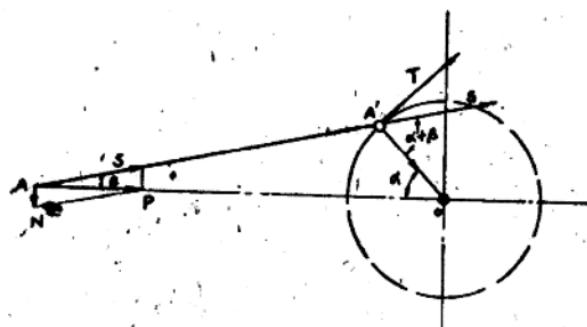


图 7 活塞与連杆所受力的关系

式中： $P$ —操作壓力（公斤/平方公分）；

$D$ —汽缸直徑（公分）；

$F$ —安全系数（平均1公尺/秒者30，2公尺/秒者20）；

$E$ —材料的彈性模數（普通鋼為  $2 \times 10^6$  公斤/平方公分），

I——连杆长度（公分）；

I——惯性力矩（公分<sup>4</sup>）（圆截面  $I = \frac{\pi}{64} d^4$ ；矩形截

$$面 I = \frac{hb^3}{12} )。$$

6. 飞轮 飞轮的作用是调整往复运动的活塞在行程中各点不同能量变化所造成的不均匀速度。

主轴的平均速度为偏心拐盘的最高及最低速度的平均值。

$$V = \frac{V_{\text{最高}} + V_{\text{最低}}}{2}$$

则飞轮转速的不均度为：

$$C = \frac{V_{\text{最高}} - V_{\text{最低}}}{V}$$

不均度大小是根据工作机械而异的：

$$\text{纺织机 } C = \frac{1}{60} \sim \frac{1}{100}$$

$$\text{直流发电机 } C = \frac{1}{100} \sim \frac{1}{150}$$

$$\text{交流发电机 } C = \frac{1}{250} \sim \frac{1}{300}$$

假设飞轮质量为W公斤，则飞轮在速度变化时储藏的能量为：

$$\Delta E = \frac{W}{2g} (V_1^2 - V_2^2) = \frac{W}{g} V^2 \times C (\text{公斤/公尺})$$

假： D——飞轮直径（公尺）；

N——转速（转/分）；

E——每转所作的功（公斤/公尺）。

$$(E = \frac{HP_{\text{指示}} \times 75 \times 60}{N})$$

$$V = \frac{\pi \times D \times N}{60}$$

因此：

$$\Delta E = \frac{W}{g} \left( \frac{\pi DN}{60} \right)^2 C$$

$$W = \frac{\Delta E}{C} g \left( \frac{60}{\pi DN} \right)^2$$

$$= \frac{K}{C} \times E \times g \left( \frac{60}{\pi DN} \right)^2 = 3570 \frac{k}{C} \frac{E}{D^2 N^2} \text{ (公斤)}$$

式中：k—修正系数（单缸蒸汽机为0.12~0.16）。

#### (四) 主要机件的製造

1. 汽缸 汽缸体为鑄鐵鑄成，由于汽缸系承受蒸汽压力及温度变化的压力容器，因此鑄体的質量要求无砂眼与其他缺陷。由翻砂鑄出坯型后，鑄除汽路的芯砂，本应在龙门鉋床上加工底平面，和利用鑽床加工汽缸的內部。而沈阳麻袋厂沒有这些設備，在划好綫后，就将汽缸卡在旧式皮帶車床上加工。加工时，先卡汽缸前端，一次将汽缸后端面与內孔加工好，这样容易正确地掌握后端面与內孔的垂直性，以便裝入活塞連杆时，能够准确地运动。在調轉后端加工前端面时，前端面也应力求与內孔垂直。車床加工后，可用土磨床電鑽上加裝一个砂布輪将加工的刀鋒跡磨平。

2. 活塞与漲圈 活塞为鑄鐵制，为了便于鑄造施工，可根据設計图纸鑄成一整塊柱状物。活塞可用普通車床加工，不过外圓与裝置活塞連杆的內孔必須保証其同心度，若有偏移，将造成漲圈接触不均，影响效率。加工时，应将一个端面的內孔及外圓一次車削好，調轉后仅車削剩下的一个端面，这样才可确保同心性。

涨圈与汽缸的紧密程度好坏影响到蒸汽机效率的高低。涨圈要有耐磨性，又要有一定的弹性。沈阳麻袋厂在铸毛坯时就有意識的将加工余量放大十多倍，其目的是使毛坯内孔尺寸缩小，减弱产生向心铸造应力的倾向。

由于該厂沒有磨床设备，也用車床加工。涨圈的边缘要做成圆滑的，以便行动时不致磨损汽缸；同时涨圈又必须自由地嵌入活塞的溝槽中，不得有隙縫。但在加工时应考虑到热膨胀后应有的間隙，以防在热状态下发生阻塞現象。

### 3. 主連桿与連杆銷軸瓦 主連杆用整塊材料鑄造，右端的

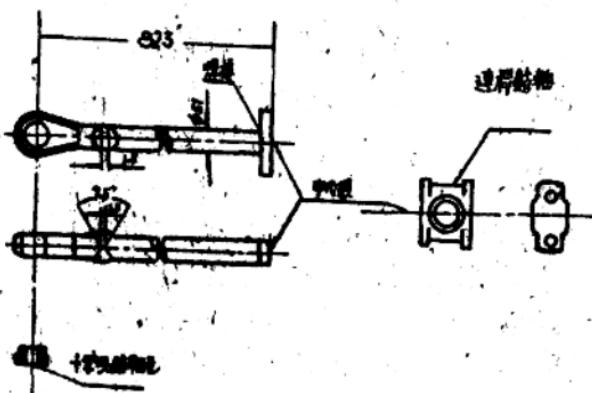


圖 8

鐵板可以焊接，在鑄造困难时，左端也可焊接，但須留出焊接縫。所有鑄入軸瓦殼的內孔都須在焊接好后再加工，以防焊后变形。加工方法系將主連杆卡于刀架上，刀杆裝在車床卡盤上进行加工。

連杆銷軸瓦与十字头銷軸瓦都用軸承銅鑄成，連杆銷軸瓦的中心与主連杆的中心必須一致(見圖8)，以保証运转中的一致性。为了保証十字头銷軸瓦与主連杆結合牢固，采取重打入的配

合座，在打入后，再加工十字头销轴瓦的内孔。

### (五) 错汽閥的調整

正确地調整錯汽閥是保証蒸氣机正常工作的  
重要环节，由于裝在主軸上的偏心拐盤和錯汽偏  
心盤夾着一个角  
度，而这个角度的大小影响到錯  
汽閥的調整工  
作。根据沈陽麻  
袋厂的經驗，两  
偏心夹角在 $110^{\circ}$   
 $\sim 112^{\circ}$ 較為恰  
當。

拐盤偏心距  
水平線尚有 $4^{\circ}$ 未  
达死点，錯汽閥  
正向左移动，閥  
脚端面与进汽口  
邊沿在一条线上

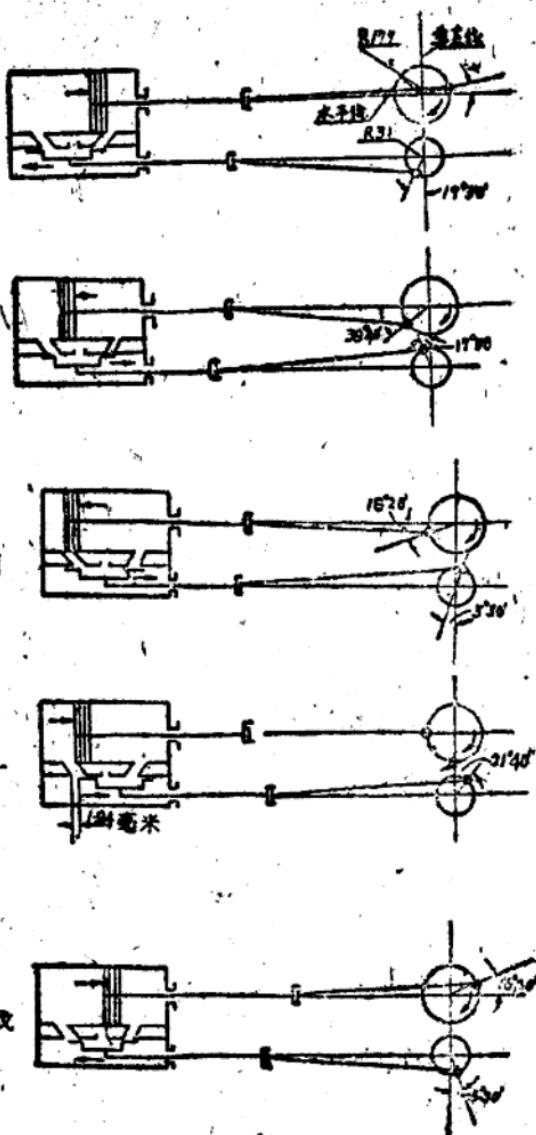


图 9

上。拐盘偏心再略向前回轉，右端就开始进汽，这时拐盘距水平線的角度，叫做前进角，或称为提前进汽角。扩大这个角度，就增加提前进汽的时间；反之，则縮短提前进汽的时间。

图9甲为右端即將开始进汽的情况，但活塞仍向右端滑动。

图9乙为向左移动而汽閥向右移动时的情形。閥脚的端面又是正和进汽口边沿在一直线上，这时右端已停止进汽（拐盘距水平成 $39^{\circ}40'$ ）。活塞未完成的行程将依靠蒸汽的膨胀和飞輪等的惰力繼續前进。

图9丙为閥脚的內余面边沿和汽路边沿在一条直线上，如果略再旋转，右端即开始放汽。这时拐盘与水平成 $16^{\circ}20'$ 的角度，活塞由这点起到左端的行程即为死点。活塞前进的速度必将降低，这时将依靠飞輪的惰力繼續前进。錯汽偏心盤与垂直綫所成的角度叫提前排汽角（图上为 $5^{\circ}30'$ ）。

图9丁为拐盘的位置正在水平線上。活塞以后将向右移动，这时錯汽閥的閥脚离开了汽路口的边沿，已經开始进汽。經計算，其宽度为1.94公厘，这一宽度叫做导程。与图9甲一样，减少錯汽偏心盤与垂綫的夹角（图上为 $21^{\circ}40'$ ），就是縮短导程；反之则是扩大导程。

图9戊为閥脚的內余面和汽路的边沿又在一直线上。右端停止了排汽，这时拐盘与水平線的夹角是 $16^{\circ}20'$ ，汽缸右端沒有排出的剩余乏汽，将受到压缩。

从图9甲~戊，我們可以算出，活塞在全部行程中，进汽角度为 $144^{\circ}20'$ ，排汽角度为 $169^{\circ}$ 。活塞在全部行程中，即拐盘的半周旋转中，有 $144^{\circ}20'$ 依靠汽路的进汽，扣除提前 $4^{\circ}$ 进汽角尙余 $140^{\circ}20'$ ， $23^{\circ}20'$ 依靠汽体膨胀， $16^{\circ}20'$ 依靠惰性和飞輪的帮助，共計 $180^{\circ}$ 。

調整錯汽閥的位置时，就是根据上述的道理。如果要求某

汽机正轉，將拐盤轉回轉到距汽缸較近的水平線上，即圖9丁的位置。錯汽偏心盤的鍵孔對到偏垂線外 $20^{\circ}$ 左右的角度，將鍵經打進少許。再使錯汽閥左端外余面的閥腳，離開汽路邊沿1~2公厘。轉動拐盤到離汽缸較遠的水平線上。察看汽閥右端閥腳的外余面，離開汽路邊沿的距離。如果較左端窄，則應調節錯汽閥螺帽，使偏心拐盤在兩個水平線上。汽口邊沿與閥腳的寬度相等，同時提前進汽口介于1~2公厘即為合格。如果兩端開口都大于2公厘，則說明兩偏心盤夾角太大，提前進汽太早，則應將鍵打下，縮小夾角，按上述方法再行試驗。如果小于1公厘，則說明兩偏心盤夾角太小，應放大夾角，再試驗。汽路和錯汽閥都是鑄件，尺寸一般不太精確，因而調整時要耐心。

如果要求反轉時，將拐盤偏心轉至距汽缸較遠的水平線上，錯汽偏心盤鍵孔的中心要在離垂線向里（即向汽缸）的 $20^{\circ}$ 左右，錯汽閥右端的外余面對在離汽缸右端進汽口邊沿的1~2公厘處，按上述方法進行調整。

#### （六）沈阳麻袋厂簡易蒸汽机的效果

沈阳麻袋厂的簡易蒸汽机帶動三根集體傳動軸，原來這三根集體軸由二台10馬力和一台3馬力的電動機分別傳動。安裝了該廠自制的土蒸汽机後，除帶動原來由三台電動機所帶動的機台外，還增加了二台整經機。估計這台簡易蒸汽机的出力為30馬力左右，如果把進汽壓力從2.5~2.8公斤/平方公分提高到4公斤/平方公分，出力還可提高。

## 二、立式蒸汽机

立式蒸汽机與臥式蒸汽机的主要區別是汽缸的位置不同。

立式蒸汽机的汽缸位置是垂直的；而卧式蒸汽机的汽缸位置是水平的。不过立式蒸汽机的占地面积较小，其作用和主要部件与卧式蒸汽机相同，故不再介绍。