

电力工业部用电监察处編

1956年工業企業節約用電
技術經驗彙編

第三分冊
機械工業

电力工业出版社

內容提要

本分冊彙集了1956年度機械工業中熱處理、焊接、金屬加工等行之有效的節約用電技術經驗15項。這些經驗在同種工業中可以立即研究推廣。創造這些節約用電方法的企業證明，施行這些方法不但可緩和電力供應緊張的情況，同時對促進企業提高技術管理、增加生產、降低成本等方面也有一定的作用。本書也可供其他不同種工業企業作為研究發掘節約用電潛力的參考。

本書供機械工業及其他工業企業生產人員、機電人員和電業局用電監察人員參考。

1956年工業企業節約用電技術經驗彙編

第三分冊 機械工業
電力工業部用電監察處編

693Z62

電力工業出版社出版(北京市右安26號)
北京市書刊出版販賣許可證字第082號
北京市印刷一廠排印 新華書店發行

787×1092毫米開本 * 16印張 * 24千字

1957年10月北京第1版

1957年10月北京第1次印刷(0001—1,100冊)

統一書號：15036·595 定價(第10類)0.18元

前　　言

为了交流推广工业企業节约用电的技术經驗，我們在1956年曾根据当时的資料彙編出版了“工业企業节约用电技术經驗彙編”和“苏联工业企業节约用电技术經驗”兩書。1956年各工业企業，特別是机械、水泥、鋼鐵、紡織等工业又創造或总结了不少新的节约用电技术經驗。由于已有的和新的节约用电技术經驗的推广和实行，1956年全国大型企业的產品实际單位电耗与电耗定額比較全年节约用电約2.4亿度，佔这些企业总用电量的3%，同时对促进企业提高技术管理、增加产量、降低成本，以及緩和某些地区电源供应緊張情况保証工业增产用电都起了一定的作用。

目前全国正在大力开展增产节约运动，再加上还有不少地区电力供应不足，因此节约用电是具有迫切和現實意义的工作。要进一步作好这一工作，交流和推广各种节约用电技术經驗是重要的关键。第一机械工业部、紡織工业部、煤炭工业部、第二机械工业部、石油工业部等工业主管部門在总结和交流节约用电經驗方面曾作了不少工作，我們为了各工业間更广泛地交流經驗，特再將1956年各工业中行之有效的77項节约用电技术經驗送請有关工业部(局)审查后，并按采煤与石油、鋼鐵、机械、化学与水泥、紡織以及輕工业彙編成六分册出版，以供各方面的参考。

由于我們与各方面的联系不够，本書包括的范围也不够全面，內容和編排上也会存在一些缺点，希望讀者提出意見和批评。

电力工业部用电监察处 1957年5月

目 录

前言

1. 翻砂用 K.T. 黏土剂加工方法
的改进 沈陽第二机床厂(3)
2. 減小 255 型搖臂鑽床外柱 加
工余量 沈陽第二机床厂(3)
3. 改變鑽床主軸生產工序 解決
車削變形 沈陽第二机床厂(4)
4. 自動螺釘胎 沈陽水泵厂(7)
5. 改進夾具及刀具 上海第二紡織機械廠及沈陽水泵廠(8)
6. 采用合鍛法 瓦房店滾珠軸承廠(11)
7. 電焊機安裝空載自動停車裝置
..... 摘自蘇聯“工業企業的電力節約”及哈爾濱第二機械廠(12)
8. 在風焊(乙炔與氧气)輸送管
上加裝氣體節省器 根據上海電業管理局的資料(16)
9. 鹽浴爐的改進 上海工具廠(17)
10. 改變熱加工工藝提高電阻爐
生產量的幾項措施 哈爾濱某廠及沈陽第二機床廠(18)
11. 改進烤漆爐裝活方法 沈陽自行車廠(27)
12. 干燥爐加裝自動控制器 大連電機廠(29)
13. 外輪加熱器的改進 大連機車車輛廠(30)
14. 采用機械整流機 第一機械工業部第一機器
工業管理局機械動力處(31)
15. 利用空氣壓縮機冷卻水供給
生產用水 哈爾濱機車車輛修理工廠(36)

1. 翻砂用K.T.黏土剂加工方法的改进

沈阳第二机床厂

翻砂用K.T.黏土剂的加工方法过去是首先将大块固体沥青用碾沙机(容量为20班)粉碎，每吨沥青约需12小时，约耗电 $20 \text{ 班} \times 0.6 \times 12 \text{ 小时} = 144$ 度，粉碎后用1.5班筛沙机筛过，每吨沥青筛14小时，约耗电 $1.5 \text{ 班} \times 0.6 \times 14 \text{ 小时} = 12.6$ 度，共耗电156.6度。

不仅耗电很多，并且在碾筛过程中发生大量的沥青灰塵，有害工人健康，损耗沥青。

改进后的加工方法是将固体沥青用蒸汽加热成液糊状，然后放入搅拌机(容量为2.5班)中搅拌，每吨搅拌20分钟，约耗电 $2.5 \text{ 班} \times 0.6 \times \frac{1}{3} \text{ 小时} = 0.5$ 度。

所以改进加工方法后每吨沥青节电 $156.6 - 0.5 = 156.1$ 度；同时由于取消了碾筛工序，防止了有害灰塵，改善了劳动条件，减少了沥青的损耗。

2. 减小255型搖臂鑽床外柱加工余量

沈阳第二机床厂

我厂根据專家建議將255型搖鑽外柱的加工余量加以减小，但成品的标准尺寸不变，改进后不仅每个外柱节约鋼鐵80公斤，并且加工时间由8小时减到6小时30分(在1#56大車床加工)，每件节约用电 $28 \text{ 班} \times 0.6 \times 1.5 \text{ 小时} = 2.52$ 度。改进前后加工余量如圖2-1及2-2。

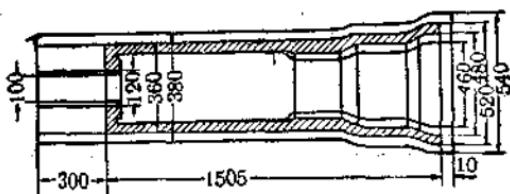


圖 2-1 改进前加工余量表示圖
■表示加工完畢的成品標準尺寸；
□表示鑄造時所留的加工余量尺寸。

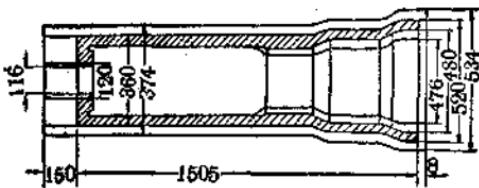


圖 2-2 改进后加工余量表示圖
■表示加工完畢的成品標準尺寸；
□表示鑄造時所留的加工余量尺寸。

3. 改变鑽床主軸生产工序解决車削变形

沈陽第二机床厂

鑽床主軸質量高低对于机床精确度有决定性的影响。我厂改进前生产鑽床主軸(产品型号 2A125，圖号 A256101)的工序如表3-1。

按上項工序进行生产的缺点是延長了生产周期，产品质量不能保証，因此，精車振摆一般規定达到 0.3 公厘即为合格，同时車削后留磨余量也須較大。

根据苏联專家建議，將2A125立鑽 A256101 主軸的加工工序作了部分改进，即增添了支承点中心架，將原来的前三道車

改进前生产鐵床主軸工序表

表 3-1

工序 順序	工序名称	工 序 內 容 說 明
1	粗 車	將Φ 50×1080原料按圖形進行粗車，各部分應適當留余量並打頂針眼
2	熱處理調質	均勻組織減少內應力，避免車後變形
3	半 精 車	頂針眼用頂尖將兩端頂住，全面進行半精車
4	划 線	划8.2×27.5中心線的尺寸
5	立 銑	銑8.2×27.5鑽槽
6	熱 处 理	主軸端部進行淬火加強硬度
7	人 工 时 效 或 高 温 回 火	減小內應力避免車後變形
8	粗 磨	按圖紙粗磨Φ 28 ^{II} , Φ 30 ^{II} , Φ 30螺紋, Φ 15 ^C 3
9	銑 花 鍵	銑花鍵Φ 21 ^{III} 4×6 ^{-0.12} ×28 ^{IV} 4
10	車	車2M30×1.5螺紋
11	外 磨	精磨各部
12	磨 花 鍵	精磨花鍵
13	小 裝 配	裝 A25G105 热，按軸Φ 30 ^{II} 的孔徑和滾珠孔徑選配裝向心滾珠，按裝墊圈 A25G109，按裝推力滾珠
14	內 磨	磨主軸錐孔
15	鉗	去毛刺，清洗滾珠

工工序加以合理的安排改为五道工序，取消了費時間較多的热处理調質工序。另外，还取消了不必要的人工时效（或高温回火）工序，其余的工序则仍照旧。改进后的前五道車工序如下：

一、粗車：車削主軸兩端面，使全長為1078公厘。見圖3-1。

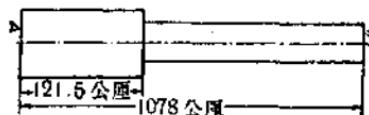


圖 3-1 改进后第一道工序示意圖

二、打中心孔：用三爪卡盤卡住主軸一端，并用中心架架住另一端，然后用中心鑽在一端端面鑽中心孔。見圖3-2。

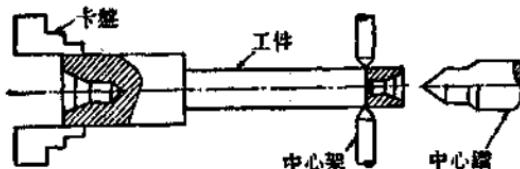


圖 3-2 改进后第二道工序示意圖

三、車头部及架中心架的頸部：加工施工基面 $\Phi 30.8$ 公厘 $\times 60$ 公厘，必須注意精加工。見圖3-3。

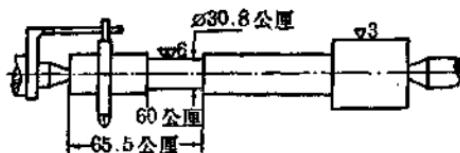


圖 3-3 改进后第三道工序示意圖

四、粗車 $\Phi 31.5$ 公厘及 $\Phi 30.5$ 公厘：用中心架架在施工基面 $\Phi 30.8$ 公厘上进行粗車。見圖3-4。

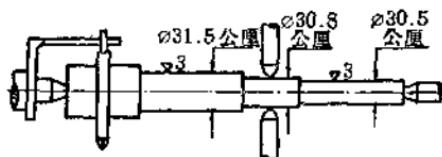


圖 3-4 改进后第四道工序示意圖

五、精車 $\Phi 30.6$ 公厘、 $\Phi 29$ 公厘及 $\Phi 28.6$ 公厘：正确的調整中心架的松紧然后进行精加工。見圖3-5。

改进后精車振摆最大不超过 0.2 公厘，完全避免了車削时弯曲变形現象，保証了产品質量。同时由于取消了兩道工序，不仅縮短了生产周期，并且每根主軸可 节約热 处理用 电約 12 度。

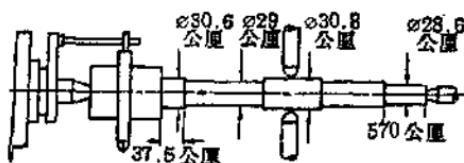


圖 3-5 改进后第五道工序示意图

4. 自动螺钉胎

沈阳水泵厂

过去我厂用铣床铣螺钉是一个一个的做，卡到卡盘上铣完一个拿下来再卡另一个去铣，在上活下活中間就浪费了时间和电力，铣一个M 20的螺钉需要2分钟，每班只能铣240个。

现在制做了一个简单的自动铣螺钉的胎(如图4-1)，使用也很方便，自动螺钉胎的固定支架1使用时卡到铣床的床身上，将要铣的螺钉上到3处，再将可旋转的卡盘2转到上部进行铣活，铣完后一步一步推进转到3处拿下，上另一个螺钉去铣，这就完成了一整套工序。由于上活下活及铣活都在同一时间工作，每班可铣1280个，提高工作效率400%，一年可节电32 400度。

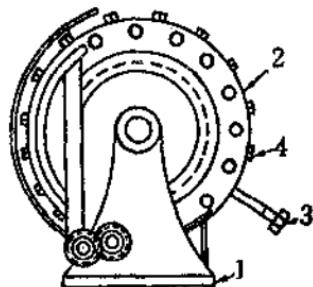


圖 4-1 自动螺钉胎示意图
1—胎座；2—旋转盤；3—上螺钉
下螺钉处；4—已上过螺钉处。

5. 改进夹具及刀具

上海第二紡織機械廠及沈陽水泵廠

一、改进工件夾具

在金屬切削中每一工件在機床上接裝與拆卸的時間佔整個生產時間的很大比重。上海第二紡織機械廠在大量生產同一產品或零件的機床上，設法改進工件的夾具，使在加工過程的同時可進行余工件的裝拆，增加了產量，減少了空車，同時也節約了電力。原來一次鉋一個工件如圖5-1(1)，改進後一次可鉋十個工件如圖5-1(2)。

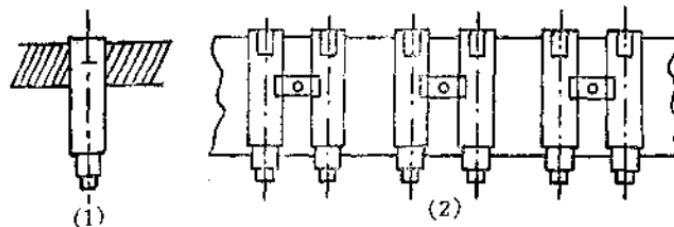


圖 5-1 改進夾具示意圖

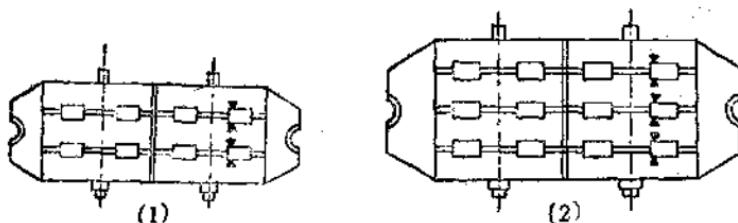


圖 5-2 改進夾具同時增加銑刀示意圖

在改進夾具時同時增加二把銑刀，即從原來用的四把銑刀一次鉆八個工件，如圖5-2(1)改為用六把銑刀一次鉆十二個工件，如圖5-2(2)，也可達到同樣的效果。

二、用旋風刀車削螺絲

这种車削螺絲方法是將工件裝在車床上，以3—30轉/分的速度旋轉，而以一把或几把車刀裝在刀盤上，在工件外以甚高的速度(約為1000—3000轉/分)與工件作相反方向旋轉，刀盤除本身旋轉外，整個附件並隨刀架沿導軌移動，工件每轉一週，刀盤隨刀架前進一個螺距。

車刀的旋轉軸線和工件的旋轉軸線是不重合的，如圖5-3，因此，車刀與工件是一會接觸，一會離開，形成斷續的切削。

上海第二紡織機械廠利用這種先進方法車削螺絲後，不僅生產能力提高了3倍以上，節約了電力，加工表面也很光潔，並且不需要用任何冷卻劑。

但由於切削溫度及其對工件變形的影響，加工長度不超過80—100公厘，螺距不超過6公厘的三級精度螺絲。

三、多級刀具一次切削

加工工件的切削往往需要經過多次增加進刀深度，才能達到要求的尺寸，將數把刀具按不同的進刀深度排列在一個刀架上，幾次的切削就可在一次中完成，因此減少了工件吃刀次

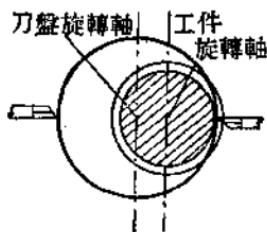


圖 5-3 車刀及工件旋轉軸
線示意圖

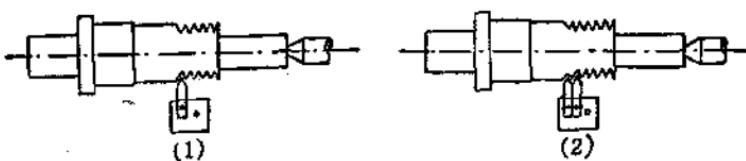


圖 5-4 改進刀具切削示意圖

数，并且缩短了加工时间。

上海第二纺织机械厂在切削螺絲时原来用單刀进行如圖5-4(1)，改用兩把刀后，如圖5-4(2)切削效率提高，产量增加30%，也节约了电力。

註：上海第二纺织机械厂采取上述的及其他一些措施后，提高了劳动生产率，单位产品电耗也有显著下降，如細紗机电耗1956年第1季为1829度/台，第3季为1530度/台，降低16.34%。

四、改进刀具

沈阳水泵厂5ПШ水泵中壳是在捷克H 80躺床上加工，因加工多处从前至少需要六把刀，来回上刀下刀时间多，不仅浪费了电力，还达不到定额。

现在合并了刀具，用一把刀代替三把刀(如圖5-5)进行切削，减少了两把刀，改进的刀具为科列索夫車刀及反偏刀结合刀体(反偏刀为普通反偏刀，科列索夫車刀头与强力科列索夫車刀相同)。

改进后提高了工作效率，加工时间由90分钟减到50分钟，一年可节约电約20 000度，也突破了生产定额。



圖 5-5 加工 5ПШ 水泵中壳的刀具圖

6. 采用合鍛法

瓦房店滾珠軸承厂

以前每个轴承套鍛件是分別鍛制的，为了提高产量和节约电力，改为將兩個轴承套鍛件結合鍛制成一体，然后将鍛件轉移到下車間(即車工車間)用刀割开如圖 6-1。

合鍛操作法的經驗：

- 一、在技术熟練后生产量将会提高。
- 二、从鍛扁工序着手，鍛扁的高度相当于合鍛鍛件高度的90%，过扁(高度过低)将給加寬高度增加困难。
- 三、必須用 V 形槽加寬高度，V 形槽的角度根据鍛件外徑大小而定，一般在 $90\text{--}110^\circ$ 之間，如角度太大 鍛件將沿直徑方面展开，而高度不易加寬。
- 四、符合以下条件合鍛的效率就很高：

$$H \leq 0.55D.$$

以上公式是暫時規定，以后技术熟練后仍可放大范围。
改为合鍛后，产量一般的較單鍛提高60%左右，單位产品电耗由 13.21 度/个降到 10.28 度/个，节约电力为22.1%。

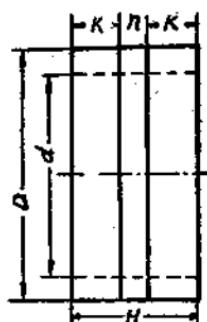


圖 6-1 合鍛件示意圖
 H —鍛件高度; D —外徑;
 d —內徑; K —一个圈的高度;
 n —一切割刀口寬度。

7. 电焊机安装空载自动停机装置

摘自苏联“工业企业的电力节约”

及哈尔滨第二机械厂

我国很多工厂已经试制和采用了各种电焊机空载自动停机装置(有些已在1956年出版的“工业企业节约用电技术经验汇编”中介绍),不仅消灭了空转,节约了电力消耗,并且可以保证人身安全。但是电焊机自动停机装置的型式很多,各厂可以根据具体情况及条件进行试制,并再介绍苏联及我国已采用的三种自动停机装置以供参考。

一、直流电焊机空载自动停机装置(摘自苏联“工业企业的电力节约”)

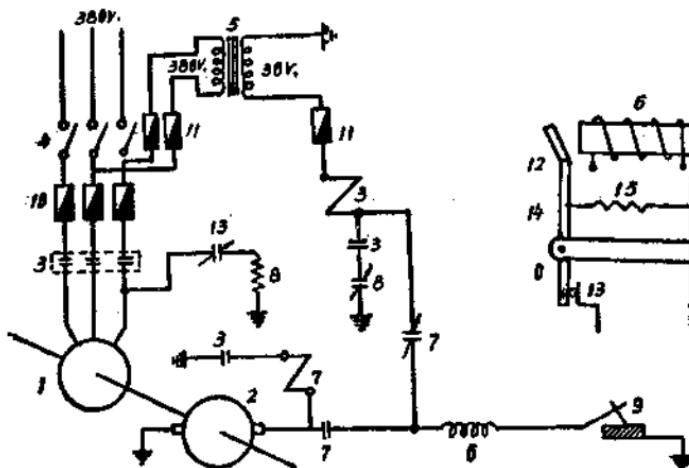


图 7-1 直流电焊机空载自动停机装置图

1—电动机; 2—电焊发电机; 3—接触器; 4—隔离开关; 5—变压器; 6—电磁铁; 7—接触器; 8—时间继电器; 9—电极; 10、11—保险器; 12—铁片; 13—触点; 14—支持铁片; 15—弹簧。

如圖 7-1，當閉合隔離開關 4 后，降壓變壓器 5 接通。當電極 9 接觸被焊的接地的金屬時，變壓器 5 的次級經接觸器 3 的線圈、接觸器 7 的常閉觸點、電極 9 及被焊件入地，成一回路，使接觸器 3 动作，閉合在電動機 1 电路中的觸點，電動機開始啟動。電焊發電機電壓建立後接觸器 7 动作，使其常閉觸點斷開，接觸器 3 的線圈經時間繼電器常閉觸點 8 入地，繼續保持通路。焊接開始後，電磁鐵 6 动作，觸點 13 斷開（支持鐵片 14 以 0 為支點而扭轉，當上部鐵片 12 被吸時，其下部觸點 13 即行分離），時間繼電器 8 不會動作。在電焊工作停止後，觸點 13 閉合，則時間繼電器 8 能在預定的延遲時間後動作，使接觸器 3 的線圈斷路，電動機停止運轉。

二、交流電焊機空載自動停車裝置（摘自蘇聯“工業企業的電力節約”）

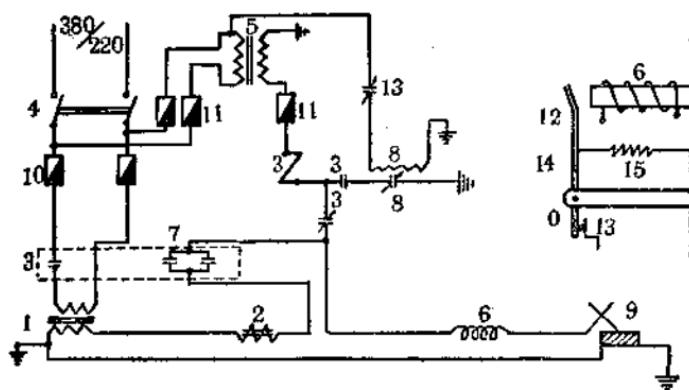


圖 7-2 交流電焊機空載自動停車裝置圖

1—電焊變壓器；2—繞圈；3—接觸器；4—隔離開關；5—380/36伏變壓器；6—電磁鐵；7—接觸器；8—時間繼電器；9—電極；10、11—保險器；12—鐵片；13—觸點；14—支持鐵片；15—彈簧。

如圖 7-2，當閉合隔離開關 4 後，在降壓變壓器 5 上產生電壓，當電極接觸被焊的接地的金屬時，接觸器 3 的線圈接通，使接觸點 3 和 7 动作，電焊變壓器 1 接入電網，沿着線圈 2 開始有電流通過。在電焊變壓器 1 接入電網的同時，接觸器 3 的線圈經時間繼電器 8 的常閉觸點入地，繼續保持通路。焊接開始後電磁鐵 6 有電流通過，使觸點 13 斷開，時間繼電器 8 不會動作。在電焊工作停止後，觸點 13 閉合，時間繼電器 8 能在預定延遲時間後動作，使接觸器 3 的線圈斷路，電焊變壓器 1 與電網切斷。

三、交流電焊機空載自動停車裝置(哈爾濱第二機械廠)

(1)動作基本原理

如圖 7-3，在焊接時手執電極，電極接觸焊件時，由降壓變壓器 P. T. 接通線圈 ee 使電磁鐵產生磁力，將活鐵吸引而閉路，由於活鐵的傳動接通接點 A₁，因此接點 A₂ 斷開，由於接點 A₁ 閉路，供給了電焊變壓器的正常電流。根據電焊變壓器初級負載電流和電磁鐵 ee 線圈互相串聯，有了足夠的安匝供給，而不使活鐵脫落。在焊接停止時，電焊變壓器形成了空載運轉，空載電流很少，不能繼續維持活鐵的安匝，而活鐵脫離，電焊變壓器及電源自動切斷，A₂ 重新閉合準備再起弧。

(2)構造簡單說明

1. 配用自動開關的電焊變壓器的規範

容量 12—20 千伏安；單相 50 周波；正常工作電流 160—250 安；初級電壓 220 伏；電流 50—90 安；焊接時電壓 25—30 伏。

2. 開關零件

拍合式的電磁鐵 1 台；

220/36 伏降壓變壓器 1 台，容量 100 瓦。

(3) 試制必須考慮的幾個問題

試制ec綫圈時，要按電極接觸焊件時由P.T.供給36伏电源能吸引活鐵所需的磁力來計算，電極與焊件、焊台及接地線之間約有30%電壓的損失(10伏左右)，因此ec綫圈實受電壓20—25伏。經我們試制，鐵芯截面需要 $1.5 \times 3.0 = 4.5$ 平方公分，行程約5—6公厘，用Φ1.2公厘導線100匝繞成ec 線圈，動作效果良好。電流ec 線圈是根據電焊變壓器初級負載電流的數值決定

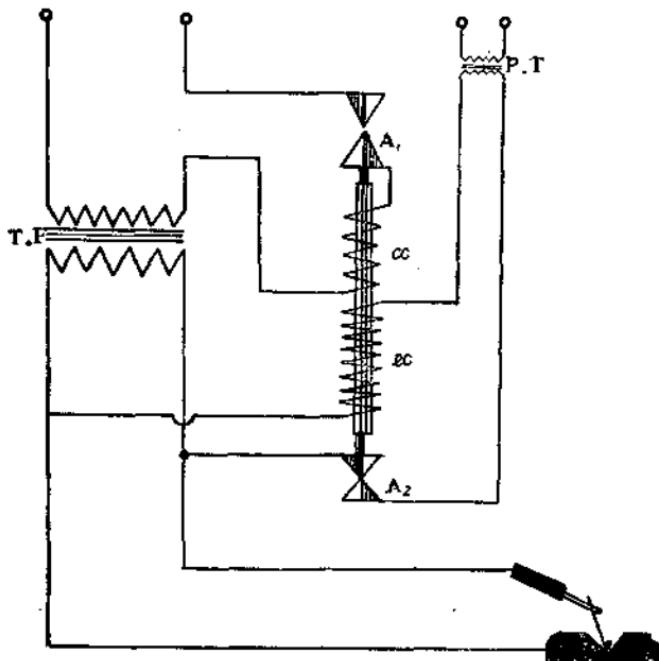


圖 7-3 交流電焊機空載自動停車裝置圖

T.F.—交流電焊機變壓器；P.T.—降壓變壓器；

c.c.—電流線圈；e.c.—36伏電壓線圈；

A₁—電焊機一次側主接點；A₂—36伏電源接點。