

JUN 24 1933

鐵職五爲踏爲社會的
崇宗寶

第三卷 第六期

中華民國二十二年六月一日出版

目



插圖

平綏鐵路南口機廠新造之瞭望車留影

社論

鐵路職工在鐵路上的地位

自強..... 2

機車閥動機關

(7)

平..... 2

機車鍋爐

(2)

作之..... 6

各種電鋸物體接合處之物理

試驗及其分類

(1) 本社電鋸研究會..... 8

氯亞氟鋸接之另一新法

(1) MOONCALE..... 15

內燃機器——“提士”機

(2)

高超..... 20

無線電原理及實用

(6)

錦熙 秋野..... 24

大昌實業公司總經理

北平 天津 遼寧 青島 上海 南京

Du pont

“DULUX”

Best Material to paint passenger Cars.

Last much longer than any
first class oil paint.

Used by Peiping-Mukden, Kiao-Tsi,
and Tientsin-Pukow Lines.

Sole Agent

CHINESE ENGINEERING AND DEVELOPMENT CO.

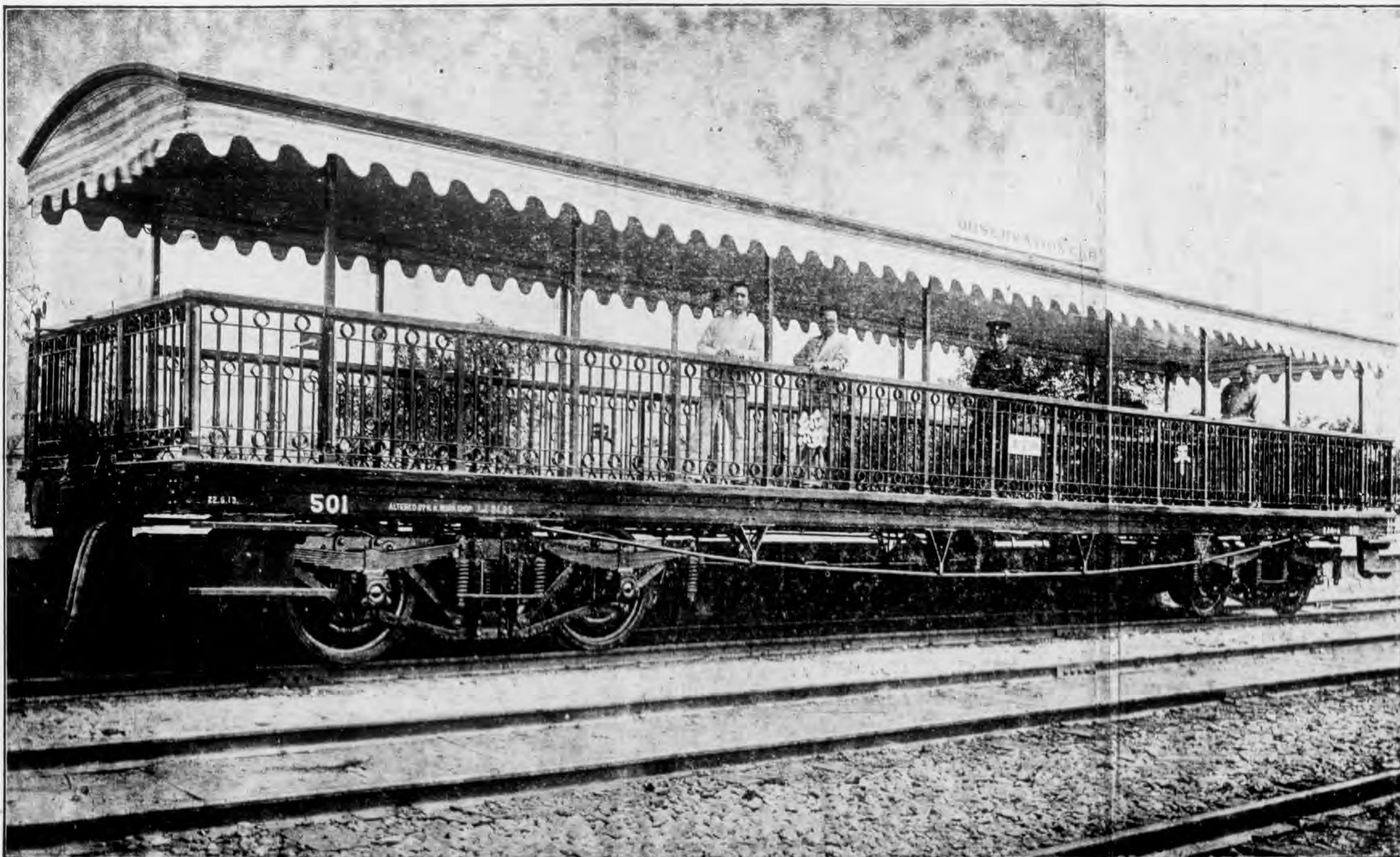
TSINGTAO-SHANGHAI

TIENTSIN-PEIPIING

MUKDEN-NANKING

平綏鐵路南口機廠新造之瞭望車留影

中華民國二年五月二十日



舊聞平綫鐵路南口機廠積極的利用電弧修理機車車輛，工料異常節省，近復聞該廠新造瞭望車一輛係參照世界上工作新法完全利用電鋸工作，將以前所用之鉚釘舊法完全放棄，本社以電鋸為近代之新興工業確有提倡之必要，故不憚煩勞，特將該廠新造之該瞭望車介紹於世，藉供同人研究，查該瞭望車之電鋸工作法，係將近代電鋸工作之新法，完全採用，與以前所用之鉚釘舊法相比較，節省工料誠不在少數也，茲將其電鋸工作接連法，分為七種紀之於次，望閱者注意焉。

1. 單條之加條平口接連 (Strapped Butt Joint With One Strap) ,
2. 單段填充之重疊接連 (Single-Fillet lap Joint) ,
3. 填孔接連 (Plug Joint)
4. 雙段填充鋸口之丁字式接連 (Tee Joint With Two Fillet Welds) ,
5. 單V字形平口接連 (Single-V Butt Joint) ,
6. 四段填充鋸口之丁字式接連 (Tee Joint With four Fillet Welds) ,
7. 角偶接連 (Corner Joint)

社壇

鐵路職工在鐵路上的地位 自強

吾國鐵路，均係國有，吾國四萬萬同胞，均係國有鐵路的主人翁。換句話說，就全是國有鐵路的股東。鐵路職工，一方面是鐵路上的當然股東，一方面又是鐵路上的執事者。股東對於自己的商號放任不管，已經就對不起自己的良心，對不起自己的祖宗。假如股東而又兼執事者，對於自己的商號，對於受衆股東委托的商號——鐵路——也完全放任不管，儘由掌櫃的任意支配，這可就不惟是對不起自己的良心，對不起自己的祖宗，就連衆股東委托我們的那番盛意，也對不起了。那麼衆股東誰還敢再委托我們。

吾國鐵路職工，對於這一點，根本上有些沒有認清楚，所以對於鐵路的好壞，有些不負責任，鐵路上的一切事務，任憑掌櫃的隨性辦理。假若遇着一位好掌櫃，或者還可以不負一般人的期望。假如遇着一位壞掌櫃，這可不就讓他給我們全體弄糟了嗎。這樣弄糟，使鐵路全體吃了虧，你說是誰的罪名。嚴格的說，鐵路上的職工，還脫得了「放任不管」的罪名嗎？

(完)

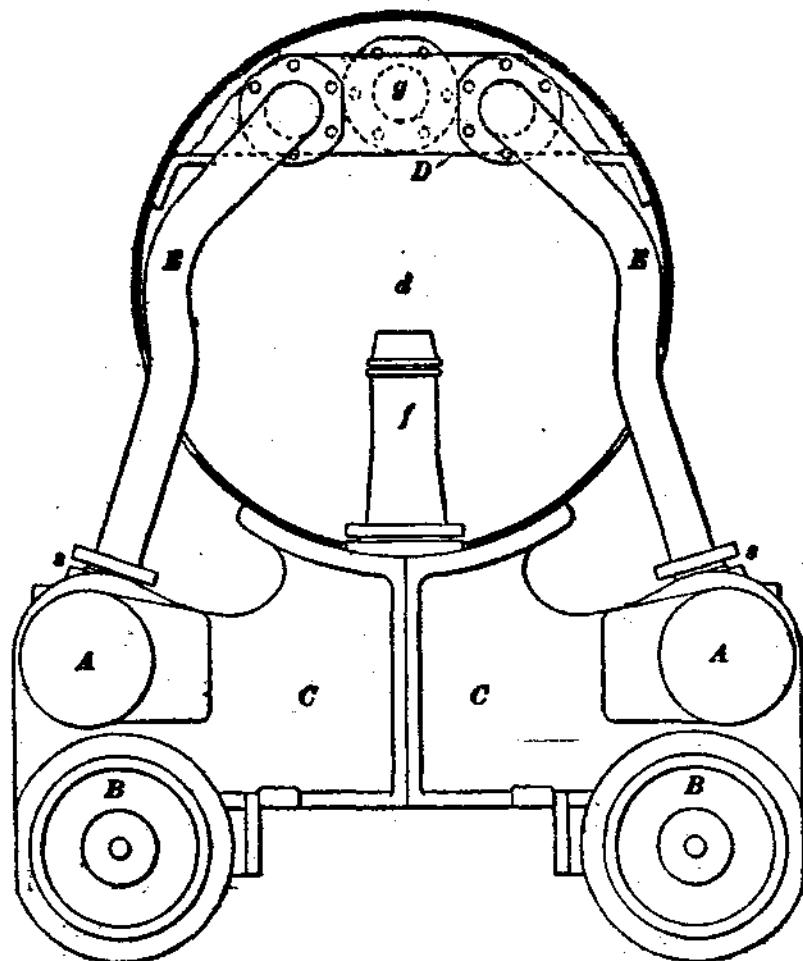
機車閥動機關 (7) 尘

第二章 第四節 應用內進導輪閥的汽缸部件

1 解說

第五十九圖表示的是應用過熱蒸汽和內進導輪汽閥的機車

，除去烟箱門從烟箱d 前端觀察的蒸汽管和汽缸鑄件的裝置位置圖。A 處是汽櫃，B 處是汽缸，兩個C 字代表的兩半個汽缸鑄件。汽缸鑄件在烟箱下面的一部分叫做汽缸鞍座。汽櫃，汽缸和半個汽缸鞍座是一體鑄成的。兩條蒸汽管E 的上端和過熱



第五十九圖

器的集汽箱D 連接，又經過集汽箱和集汽箱後面的聚汽管g 連接。兩條蒸汽管E 的下端各自通過煙箱的一邊。在e處和汽櫃連接。這種設計使得汽缸鞍座由第五十一圖表示的複雜機構變為簡單機構——省略去汽缸鞍座裡引導蒸汽流入汽櫃的一個長

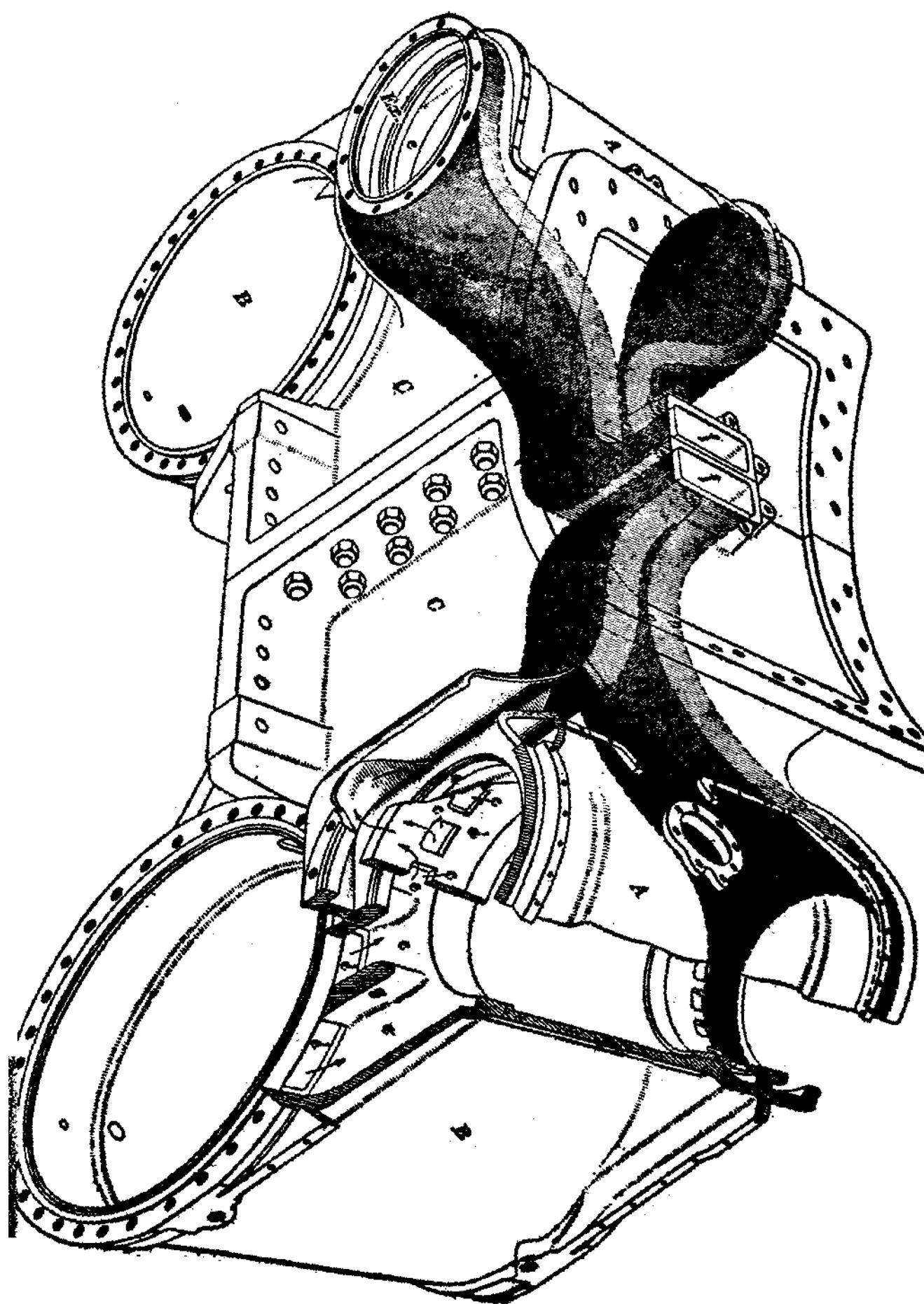
汽路。不過每半個汽缸鞍座裡尚要需用兩個汽路，引導着在汽缸裡膨脹後的泛汽從泛汽管f 放散。

2 汽缸鞍座裡的泛汽路

汽缸鞍座的形狀表示在六十圖上面；牠裡邊的泛汽路，在圖上很顯明地表示着，當蒸汽在汽缸內完畢牠的推動機制工作時，從汽缸內流出，經過泛汽路和泛汽管喉，逃散於空中。連接汽櫃和汽缸的汽口和汽路，也在第六十圖上表示着。同時因為要表示各部分汽路是怎麼樣連接起見，將汽櫃除去並且將右邊汽櫃和汽缸的前端剖去一部分；如此封密在汽缸一端的汽路，都能够很顯明地看出來。汽缸前端的一個泛汽路也同樣地剖解開在圖上面；不過在汽櫃裡邊工作的汽閥，沒有表示在圖上面。

每半個汽缸鞍座裡有兩個泛汽路Ex.（第六十圖），牠們引導汽櫃兩端的泛汽到和泛汽管連接的f 處。汽櫃A 裡邊的蒸汽經過汽閥襯套a' 上的許多汽口C，再經過汽路e 和汽口e'，流入汽缸裏邊。這蒸汽在汽缸裡作完工以後，按照箭頭指示的方向從汽缸裡倒流出來，經過汽口e' 和汽路e 再經過汽閥襯套a' 上的許多汽口C 和泛汽路Ex.，從用羅絲桿和汽缸鞍座f 處連接的泛汽管喉放散。在汽櫃和汽缸牠一端的汽口和汽路的情況，和這一端完全相同。汽路e 漸次到了牠們的上端時，在汽閥襯套a' 的下面，圍繞着汽口C 擴張地成了一個圓口。汽路e 和汽口e' 中間的金屬g 必須緊實地鑄合在鑄件上；不然，將來有使牠們侵蝕地成為一個汽路的可能性。

3 應用外進和內進汽閥的汽路在汽缸鞍座裡的佈置 外進汽閥和內進汽閥的蒸汽路和泛汽路在汽缸鞍座裡的佈置



完全不同；第五十一圖上表示的就是外進汽閥的汽路在汽缸鞍座裡佈置的情況；蒸汽路和泛汽路都在汽缸鞍座裡邊，蒸汽經過蒸汽支路和兩個汽口S 流入汽櫃裡邊，泛汽路是單獨引導泛汽從泛汽管喉放散的。

第六十圖表示的是內進汽閥的汽路的佈置情況；汽鍋的蒸汽流入汽櫃時，不經過汽缸鞍座裡的汽路，而經過代替汽路的蒸氣管，蒸氣管和汽櫃的結合點就是圖上表示的S 處。泛汽路在汽缸鞍座裡邊，兩條支路通汽櫃的兩端；牠們漸次結合成一個泛汽路，和泛汽管喉相連接。

(未完)

機車鍋爐 (2) 作之

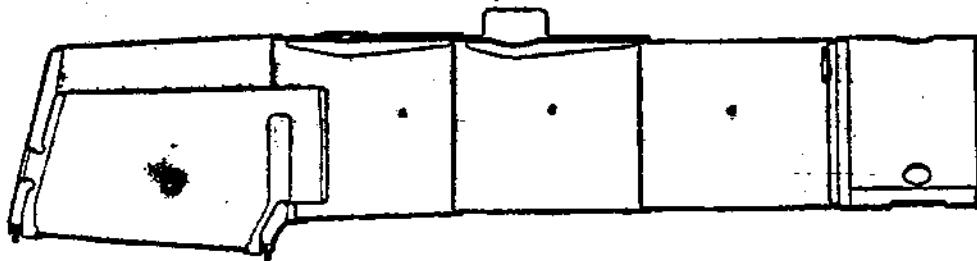
鍋爐的分類

10. 鍋爐的名稱——機車鍋爐的分類，有兩種；一種是按着鍋爐形式分類；一種是按着火箱的形式分類。按鍋爐的形式分類，有叫做直頂式者，有叫做非直頂式者，有叫做非直頂延伸式者，有叫做圓錐式者。假若按着火箱的形式分類，有窄火箱或者，有寬火箱式者，有倍拉丕火箱 Belpaire-firebox 式者，有燃油火箱式者，並有吉靠不雪不特（火箱） Jacobs-Shubert-firebox 或者，還有其他種的形狀，因不普通可暫時從略。

窄火箱式的鍋爐，他的火箱是放在車架子中間，所以他的寬度也祇限於車架子中間的一點寬度。寬火箱式的鍋爐，他的火箱，比車架子寬，所以他是放在車架子的上邊，因為寬火箱式的鍋爐，他有足够的火床，燃燒需要的炭，使着鍋爐能充分

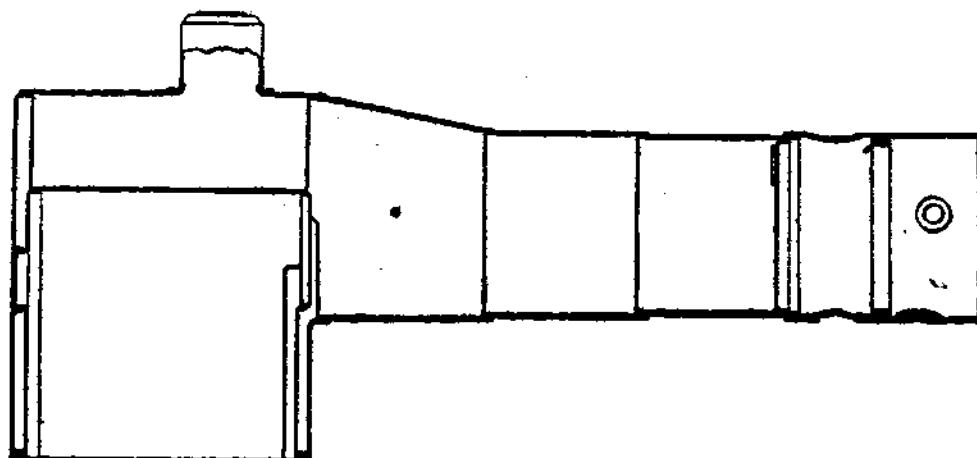
發展他本身的功能，而不致於浪費燃料，所以近代的機車鍋爐，都使用寬火箱式的，以下所表示的，也都是寬火箱式的鍋爐。

11. 直頂式鍋爐，第五圖係表示一個全體的直頂式鍋爐剖斷面圖，這種鍋爐，他的圓筒節 a，是全體相同。有些個鍋爐頂級的形式，是向着爐竈頃斜，如圖所表示的情形。



第五圖

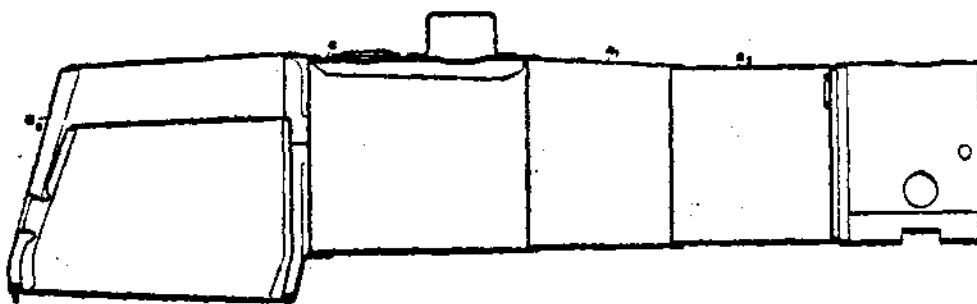
12. 非直頂式鍋爐，第六圖所表示的，是非直頂式鍋爐的剖斷圖。這種形式的鍋爐，有頃斜節 a 在頂級的前邊。他的汽包是常常放在火箱上邊，或是放在頃斜節 a 上邊。這種形式的鍋爐，普通是不常用他的，



第六圖

13. 非直頂延伸式鍋爐，第七圖表示一個非直頂延伸式的鍋爐，他有一個或是幾個圓筒節 a，與鍋爐頂級相連着。又有

一個圓錐節 a_1 ，他的頂部與兩側的直徑，作成頃斜式的。其次又有一個或幾個減小直徑的圓筒形 a_2 ，與烟箱相連。圓筒形 a_2 與火箱相連，在他的上邊，放上汽包，如此的時候就不用非直頂式鍋爐所用的頂部控桿的方法，來支持火箱頂板，爐竈 a_3 的構造，是按照鍋爐的大小，或是作成垂直式的，或是作成向前頃斜式的。如果小鍋爐的時候，普通多用垂直式的爐竈；如果是大鍋爐的時候，是用如第七圖所表示的向前頃斜式的爐竈，如此的時候，可以使的車棚的上部，有較多的空間。



第七圖

14. 圓錐式鍋爐——圓錐式的鍋爐，與非直頂延伸式鍋爐不同的地方，是在如第七圖所表示的圓錐節 a_1 ，的形式上分別。圓錐式鍋爐他的傾斜，是鍋爐的一周都傾斜，至於非直頂延伸式鍋爐，他所傾斜，祇是限制於上部與兩側。

(未完)

各種“電鋸物體接合處”之物理試驗及 其分類

各種效果之分類——碾壓而成之鋼板，與鋸積而成之鋼板，相互之比較觀——“延性”之功效——試驗時之“取材”。

一試驗之結果—特性之比較觀

原著者：美國奇異公司，菲州分場，斷輪工程處葉克陳

譯述者：

本社電學研究會

吾人研究電焊接合處，而從事電學工作，吾人當知被焊物體，與鋸積物體，皆具同時變幻性質，此二者間，任何一方可以脫離其另一方，蓋此種現象，須視其二者間之物理性質究為何如耳。吾人可從諸極慢之“牽引試驗”中，與其同物質之整個金屬物，（即未鑄而完整者）相較其結果焉。（比較：限于大小，形狀及“試驗長度” Gauge length 皆相同者）在連接其接合時，須要另外“少許之連接材料”，認為無關重要，放棄其討論價值。

各種物理性質，可從諸“鋸積物體”，觀其受外力而變幻之程度，與諸“被焊物體”，居同一情形之下，相較其試驗所得之結果，即得之矣。在此已鋸物體之中，毋論其為被焊金屬方面，或其鋸積金屬方面，不宜祇求其各個單獨之物理性質。如必欲此種結果，則予報告時，應特別指明該物體，以明其限制焉。

“取材” (Specimen) 可供各種試驗之需者，謂之“切實取材” (Working specimen)，從“切實取材”所得之試驗結果，當于分類報告時，申明其試驗時之限制，及于如何情形之下，以完成其試驗。在諸“取材”之中，有一失常，（如其性質，大小，或其他不符合規定情形者）必足以影響其餘者之結果。

吾人皆知，物體具有“相稱” (Symmetrical)，並“平均” (Uniform) 之橫剖面者，其“直接應力” (Direct stresses)，當較彼“唐突” (Abrupt) 而“不稱” (Unsymmetrical) 者，更為平均。

散佈其全體，而無局部偏重之感也。其橫剖面之不稱者，當易引起極複雜之“彎曲轉力”(Bending moment)，加之于其“直接應力”之上。一物體之被斷，必因其“局部應力”不能勝任，是以其橫剖面最小者，或其本身一部結晶最多者，或其無引長之特性者，一經試驗，必于該危險之處而告破斷，此蓋無疑之事也。

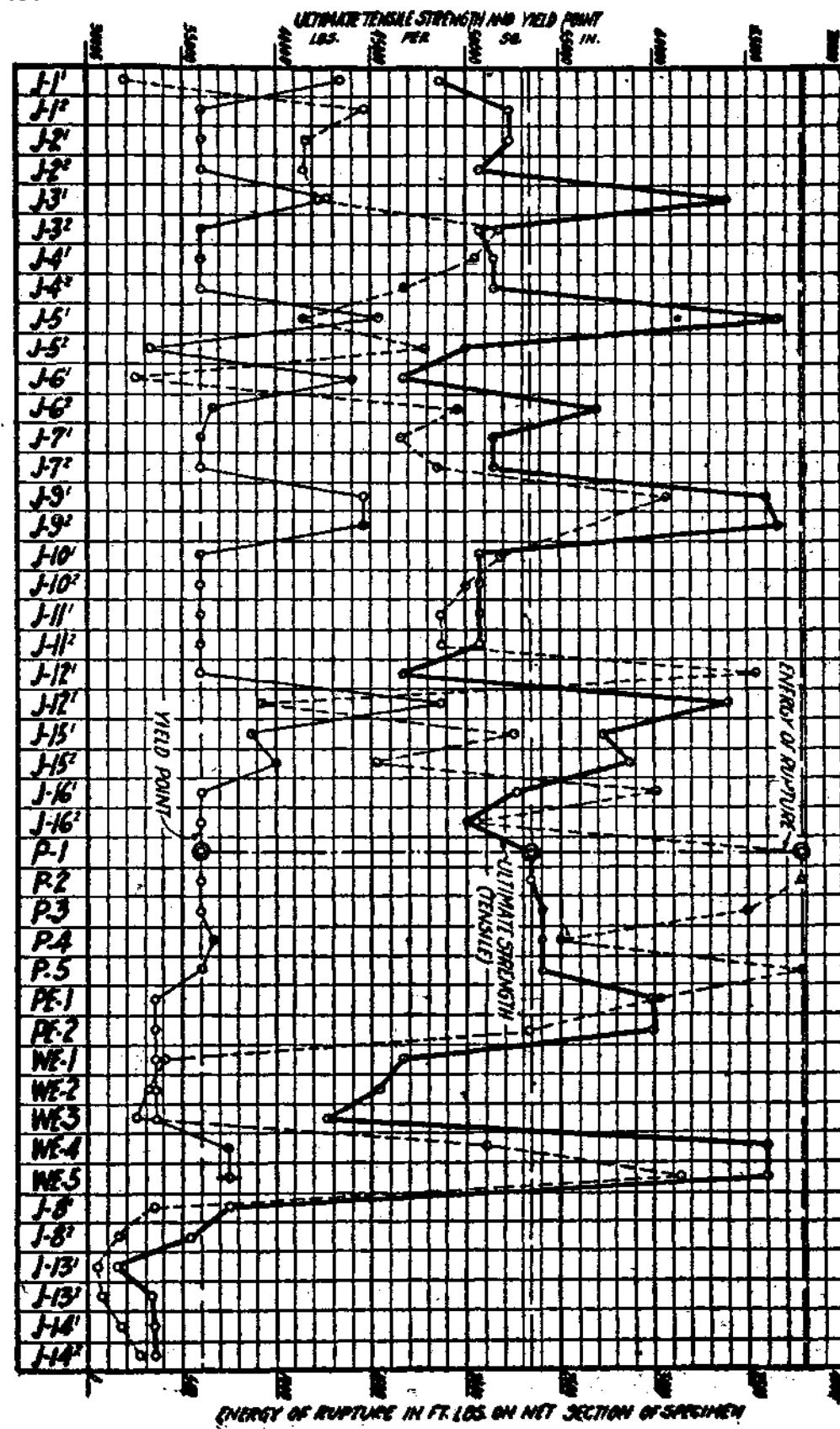
從已往之討論，吾人之試驗，可作下列之分類，由此種分類，則各“電焊物體接合處”之試驗，有所根據矣。

- 甲 平均橫剖面(Uniform section)
- 乙 “唐突”而“相稱”之橫剖面 (An abrupt symmetrical change in section)
- 丙 “唐突”而“反常”之橫剖面 (An abrupt eccentric change in section)
- 丁 全同金屬(Like metal)
- 戊 異質金屬(Unlike metal)

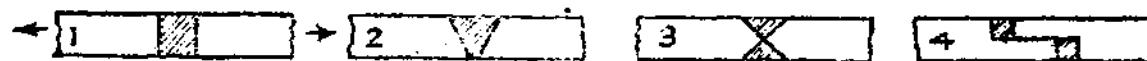
“全同金屬”者，指鋸積之金屬，其各種性質，如應力之特性，彈性之系數，並其延性，皆與其“被鋸之金屬”，全然相同，無一可示其差別之性質者，即謂之“全同金屬”，如欲鋸成“全同金屬”，則凡有關冶金術，化學，及各種工藝上之手續，吾人必須一一達到，而此諸端之完成，勢又包括下列各點：

- (子) 最後應力之量(Ultimate strength)
- (丑) 彈性限度(Elastic limit)
- (寅) 伸長點(yield point)
- (卯) 斷離之儲能(Energy of Rupture)
- (辰) 韌性(Ductility)

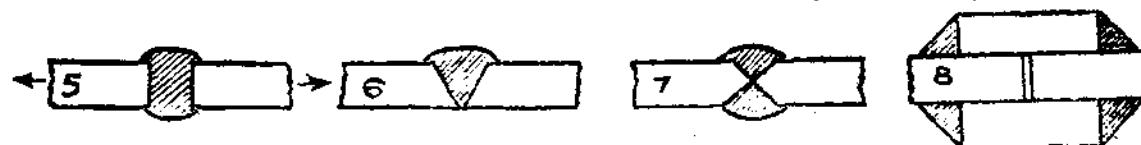
崇實 第三卷 第六期



第一圖 (甲)



甲種
鋸面平坦而有同一中心點的式樣四種
(CLASS "A" FINISHED CONCENTRIC TYPE)



乙種
鋸面加多而有同一中心點的式樣四種
(CLASS "B" REINFORCED CONCENTRIC TYPE)



丙種
鋸面加多而非同一中心的式樣四種
(CLASS "C" REINFORCED ECCENTRIC TYPE)

第一圖 (乙)

- (己) 耐力限度(Endurance limit)
- (午) 直接彈性之系數(Direct modulus of elasticity)
- (未) 橫截彈性之系數(Transverse modulus of elasticity)
- (申) 物理構造(Physical structure)

在此種鐵質中，其應付外力之情形，可申述之如下：一

- (日) 鹽力之量(Strength)
- (月) 韻環韌力(Resilience)
- (水) 超越鹽力性之採用程度(Adaptability to overstrain)
- (火) 衝擊之抵抗力(Impact resistance)
- (木) 疲勞之抵抗力(Fatigue resistance)
- (金) 彈性之體積變態(Volumetric elastic deformation)
- (土) 有效應力之分佈(Effective stress distribution)

此篇不能談及各種金屬，祇限于“和平算積之鋼”與“碾壓而成之鋼”，論其相互之比較而已。前者所以持爲理由者，可一一證明之：

(天) “最後應力之量”，“彈性限度”，“直接”及橫截彈性之系數，均屬正常。

(地) “延性”與其“引長”呈不規則之現象。

(宇) “耐力限度”爲測知“疲勞之抵抗力”之權衡，現對該“耐力限度”，尚無確切指明之數，以供參考也。

(宙) 物理構造，包括各種物理性質之情形，如裂痕，形狀，並其結晶時之狀態。電鋸物質構造之不良，大部由于設備之敗壞，手術之不精，材料之卑賤，考察之不周，計劃之失當，以及欠缺經驗之工人並工人之個性，皆爲致劣之基也。現時電鋸物體，已因吾人之注意，而其物理構造已趨進步矣，無論機器或人力，皆能製造精良也。大規模之電鋸事業，鑒已往之錯誤，凡器具，手術，材料，考察，計劃諸端，皆能一一審慎，而從事校正之工作焉。

觀各試驗之分類：

(甲)，(乙)，(丙)，(丁)及(戊)等項，知：

(1) (甲)項，“平勻”橫剖面，與(丁)項之“全同金屬”可以產生一完全無疵之接頭。

(2) (甲)項，“平勻”橫剖面，與(戊)項之“異質金屬”，其產生之接頭，就其接頭之效率言之，當勿遠于(1)者也。

(3) (乙)項，“唐突”而“相稱”之橫剖面與(丁)項“全同金屬”，所產生之接頭，就彈性之體積變態言之，以其應力分布之不均，則其體積必有失常之變態也，故其勿遠于(1)且勿遠于(2)也。

(4) (丙)項，具“唐突”而反常之橫剖面者，母論與(丁)或(戊)所組成之接頭，皆屬極劣，因其反常狀態，除直接應力外，尚須一極複雜之強曲應力，而為其必須應付者也，故為極劣之接頭者也。

其次，吾人應注意之點，乃為切于實際之要須者，並從此實際之要須，尤望其理論與事實，二者相行而不悖其邏輯之理也。由理論言之，一完全無疵之接頭，應為“全同金屬”並具“平均之橫剖面”者，意即鉛積物體，應流被四方于其被鉛物體之上，並剷除其因流被四方面突出于被鉛物體表面之部，以清潔其外觀，令人一觀之下，不識其為已鉛之物體也。

事實方面，須以經濟之利益為依歸，其“鉛積物體”，即任其突出于“被鉛物體”表面之部，令人一看即顯然知其為已鉛之物體也。“被鉛物體”，與“鉛積物體”，有少許不同之性質，存乎其間也。例如“被鉛金屬”，具有延性，其分子構造，亦呈一種有規則之現象，但“鉛積金屬”，則不免稍遜一等矣。

“延性”可以衡量“衝擊之抵抗力”，“延性”與“斷離之儲能”亦屬有關。因“延性”之大小，而後可定該物體“超越應力性之採用程度”，同時“偶然強曲應力”因“反常”之連接而產生者，亦與超越應力性之採用程度有關，他如鉛積物體之瘦小，及裂痕等，皆為不可忽之事也。

任其“鉛積物體”流被四方，試設法使其相稱，而不剷除其凸出之外觀，則此凸出之部，且有“加強作用”，加強其應力，抵抗外力，以免破斷，其亦有益者也。于是一實際之接頭，殆為(乙)(戊)兩項，而無疑矣。即“唐突”而“相稱”之橫剖面，與“異質金屬”，相組成之接頭耳。此種接頭，其抵抗外而收縮

之力，必因之增加，“鉗植物體”之本身，猶一“支柱”，頑固支持其崩潰焉。但“被鉗物體”，與“鉗植物體”之連接部分，其“應力”之分佈，因後者之“唐突”，實不“能均勻”，是為憾耳。吾人悟“澆生鐵”之理，此種接頭，除增加其應力外，其流被四方之多餘物質，尚有免除產生孔隙之功效也。為便於歸納起見，(甲)(乙)(丙)三項以圖示明之，第一圖之下“A”“B”“C”三類是也。(丁)(戊)兩項與金屬性質有關，茲不贅言也。

(完未)

氯亞巖鉗接之另壹新法

T. W. Greene 原著 — Mooncalf 譯述

此文為 T. W. Greene 氏於 1931 年

九月在美國電鉗研究會秋季會議席上
所發表。

在近代的其他工業活躍的園地中，沒有能比鉗接的工業有過更驚人的進步；這是很可以置信的一件事實。鉗接工業是不斷地努力而且很順利地得到：(a) 較大的接合處的強度，(b) 較高的鉗口的特性與(c) 鉗接速率的增加，及(D) 設置的經濟。在 1930 年或更早些，在氯亞巖鉗接園地中所發現了的大多數革新的方法，都曾完成過超特的結果，而保證在製作氯亞巖鉗接的時候有良好的鉗口特質與最經濟的特効。

因為科學的研討與實驗的窮究，一種與以前的處理法不同而具有很明確的許多特點的新的方法便應運而生了，而同時相伴着這種方法又發現了一種新式樣的吹管，為在平行鉗接工作上作一定形式的接連，在一個比過去氯亞巖鉗接的方法 3 倍或

34倍的速率之下以製成鋁口，而且在估價上說，也依着這樣的比例低減。這一種新的方法——即是所謂之“林德焊法”(Linde-weld process)——是冶金智識與氯亞麻焊接技術的實際而又成功的施用，其結果會在很高的速率下而能製成最優良的鋁口。牠——林德焊法——曾經施用於焊接通過村鄉的2000哩長，直徑由4吋至26吋的陸路鐵管。而獲到意外的成功，無論在焊接的速率，焊接的經濟與鋁口的效能諸方面說起。

用這樣的焊接法在高速度下而能製成很有強力的鋁口，是藉着三種互相依屬互相聯繫的特點以奏成功的，即(A)一個特別火焰的調節，(B)用特別的鋁線與(C)一種新的焊接技術。

(A) 特別火焰的調節

焊接是以一個碳化的火焰(Carbonizing flame)工作着。藉着一定的冶金特性與正當調節火焰，經過低鎔點的高碳合金的媒介，鋁接金屬便與底坐金屬鎔化在一起。

(B) 特別的鋁線

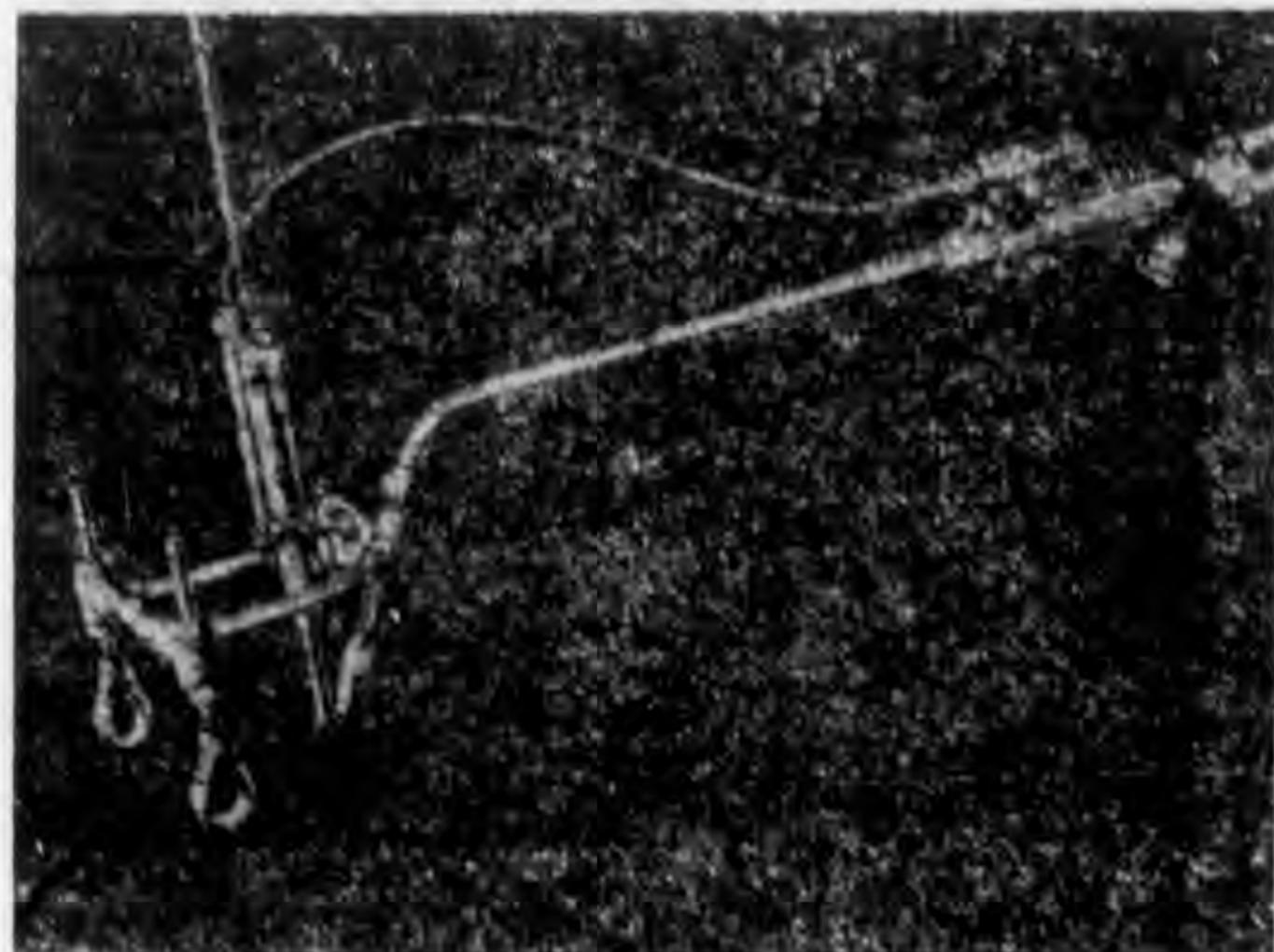
一種具有適當冶金特性(以便鎔化)，而有低鎔點高碳鐵合金的表面的新式鋁線，已經發現了特別為作這樣的施用。

(C) 焊接技術

這裡所紹介的焊接技術即是通常所謂之反擊(backhand)焊法，在此種焊法中，火焰是對着鋁口向後射擊。火焰和鋁線的操縱則是稍稍與鋁液平行着。火焰輪替着射擊在底座金屬以準備鎔化與鋁線上以催促鋁接金屬的鎔積。底座金屬，須以正確的處理法使鎔化極小的部分，因為鋁口的收縮減少，一個極小的空隙，便可以使鋁線的量足，焊接的氣體與所需的時間要

到很經濟的成效。

林德焊法除對於現時的手吹管相適應以外，此法又因發現了一個特別的吹管而更使牠成為過半的自動，於是用此焊法的範圍便漸次地廣闊起來。運用這樣的新式吹管——這吹管叫作林德焊具(Lindewelder)——能達到與其他任何方法相等或較高的速率，這是已經被運用的人所深信的一件事跡了。在這裡



所示的圖解，即是表明這新式吹管主要特殊之點。牠是一個雙火焰的吹管，附着一個自動的重量供給焊線的執手。當開始焊接的時候，鉗嘴的搬動臂下有兩個滑木支柱而支承鉗具的全體。兩個火焰和焊線的執手都依着同一的平面排列着，而且也和鐵管的接合在同一的平面上。其中較低的那個火焰是焊接火焰，那是用作供備底座金屬與焊接金屬的正當鎔化，而且是用作正確地鎔化在焊接槽中的焊線的尾端。在上部的那個火焰是比下方的火焰較小，而且是用作熱焊線。先熱的火焰這樣的裝置着，便會將火焰直接射擊在焊線上，而使牠熱至亮櫻紅，那末

再由鉗接火焰上予以很小的熱力，便會使牠鎔化在鉗槽中。鉗接的工作是藉着反擊法進行，所以完成了的鉗口是在鉗線與鉗接火焰的相反的一面。



第二圖

這種半自動式的吹管之發現，在增加效能與減低費用上佔着極重要的位置。當鉗接的時候，工作者的工作姿勢既如上述，那末，他可以最小的勞力與極大的舒適去處理他的工作。在鉗接接合處的時候，工作者須面對着接合處站在或坐在鐵管的傍邊。這樣的姿勢可以鉗接一切形式的鐵管與水櫃的平行的鉗接。既吹管進行僅需一隻手去執着，那末，工作者便可隨意去操縱任何必要的節制，如火焰的節制，鉗線的更換，螺絲的旋轉，甚或，假使他願意的話，可以把吹管移調在另一隻手裡，而絕不會障礙鉗接的工作。據工作者說，依這樣的姿勢工作，

還有其他的益處，即是當鉗接工作向着他前進的時候，他可以隨時看見V字形槽的兩邊和底部，因而，便會隨時節制鉗口上的一切動作。

在工作時吹管的一切必需的節制，都可以由工作者的右手處理。節制鉗線的提升機械，是由吹管手把上的扳機管理，而讓工作者於必要時提升或落下，如在經過釘頭鉗口，更換鉗線與工作完畢的時候。提升機的可能動程約為2吋，而使工作者隨意管理鉗線；當提升機的扳機前進的時候，那是很容易地把鉗線插入，而當提升機的扳機拖後的時候，鉗線便會很緊結地被牠捏着。

用這樣的吹管工作，所的技術是非常的簡單，因為在事實上說，牠本來就是半自動的。實際，唯一的技術便是只須稍稍提升或降落鉗具的手把。當降落手把的時候，大部分的鉗接火焰便直接地射在底座金屬，而使牠更快地鎔化；當把手把提高的時候，火焰便會更強烈地射擊在鉗線上，而催促鉗接金屬鉗積在適當的部位，因而，在準備鉗線與鉗頭間會有可以節制而且有效能的平均。第二圖便是示明用這樣的吹管在2吋直徑的鐵管上工作的情形。在第一圖中所攝製的吹管，是一種較早的式樣，牠沒有鉗線的提升機械。用這樣的吹管，鉗線的提升或降落是藉着手的搬動。

因為在廣闊的施用中得到鉗接速率的顯效，所以每個鉗機每日所鉗接的數量比用先前的處理法鉗接式同樣的鐵管超過三四倍之多。用新式的吹管與林德鉗法鉗接20吋長， $5/16$ 吋厚的鐵管交接處，有14至19分鐘功夫便可告成功，而大略的平均數則每個鉗口約需15至17分鐘。用這樣的方法所得到的鉗接

速率是這樣的快，而且成品組織的效能與所需的工作人員都和以前的鉗接法相等。26吋直徑的煤氣管，在九小時內每個鉗具所鉗接的接頭的最大數目能達至25個。

鉗接速度之增加，絕不會對於鉗口的品質有所損害。在這裡所引述的圖解，都是在製成鉗口以後能得到完全的強度與最高的品質。這，可以由第一表中的試驗結果看得出真實的情形。在這表中的鉗口試驗是由20吋鐵管上截下來的試品，而且是在不同的時間，更且是沒有經過選擇隨意取來試驗的。

第二表是指明在一切商用鐵管上所得到的鉗口的品質，其含碳的不同範圍，是由普通低碳鐵管（百分之0.03至百分之0.20碳）高至實用的限度——百分之0.35至百分之0.40。雖則鐵管的張力是有由每平方吋50,000磅（低碳鐵管）至每平方吋超過100,000磅（較高張力的物質）的不同，可是完全的強度與驚人的韌性是很容易的得到了。

當把這些均一的高張力與鉗口的品質和速度的增加與節省鉗接物質都討論在一起的時候，那末，這樣的新方法與這樣的新型吹管便很可以謂為是近代的最重要的發現了。

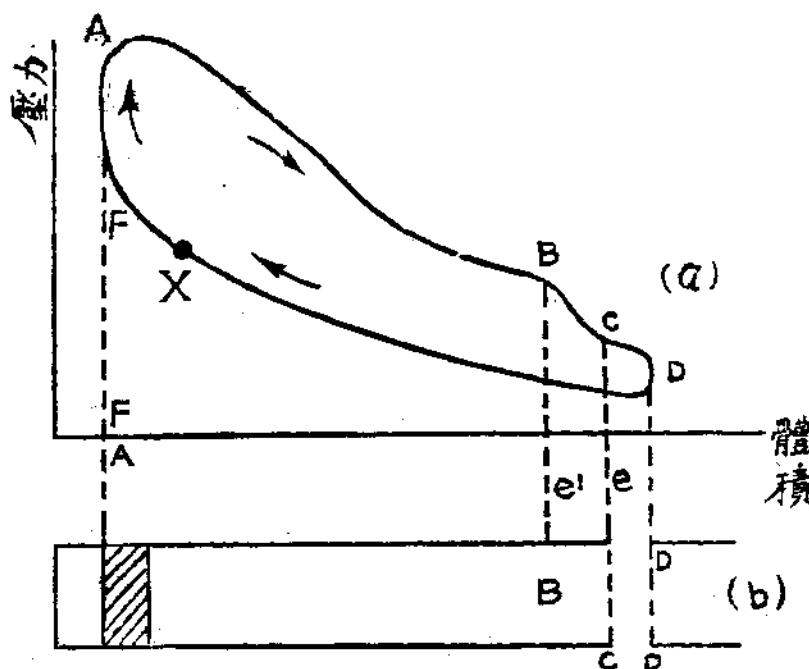
（未完）

內燃機器——“提世”機 (2) 高超

(II) 雙彈動機器 (Double stroke engine)

AB在第四圖 (a) 是表示生力彈動 (Power stroke)。汽缸牆壁上無活門 (Valves) 之裝置，僅代以二洞而已。匹斯登 (Piston) 向右推動到第四圖 (b'B) 時，機器起始力盡，當其進行到c時，機器同時亦做吸氣工作，再進行到e時空氣即不能走

進汽缸，到 e' 時即停止其力盡情形(exhaust condition)，而為重壓情形(compression condition)之起始，到 x 時油質起始衝入汽缸，到 F 時爆炸發生，壓力陡然增加至 A 。從第四圖(a)(b)兩圖內加以審察，得知其循環之形成如下：



第 四 圖

AB——膨脹彈動(fA表示膨脹)

BC——力盡(至 e' 為止)

CD——吸氣(至 e 為止)

DF——重壓彈動(包括吸氣，力盡)

$AD = (AB + BC + CD)$ ——膨脹彈動(包括吸氣，力

盡)

四彈動機器與雙彈動機器之大別，由於後者併合四種動作(Four actions)而為兩種動作而已。職是雙彈動機器，其機械之構造頗屬簡單，但因此壓力方面，由比較言之，是屬低壓焉，故其僅能用于較低功率(Power)方面而已。

在最近期間，大廠用以產生馬力之機器，其汽缸之數，大有增加，率多採用四彈動機器焉。其汽缸之多寡與旋轉之均衡大有關係，蓋機器之旋轉由於生力彈動(Power Stroke)，生力彈動之給與功率(given power)僅當彈動全程(Power stroke)之 $\frac{1}{4}$ 而已。四彈動機器其給與功率，直不過其圈環之 $\frac{1}{4} \times \frac{1}{4} = \frac{1}{16}$ 而已。機器除非僅用一汽缸者，餘均用偶數汽缸，以產生其動力，故6汽缸之機器所發生之力為 $\frac{1}{16} \times 6 = \frac{6}{16} = \frac{3}{8}$ 當較4汽缸者較近較于1，($4 \times \frac{1}{4} = \frac{4}{4} = 1$)其意即機器產生之力較為常定耳。

“提士機” (Dissel engine)

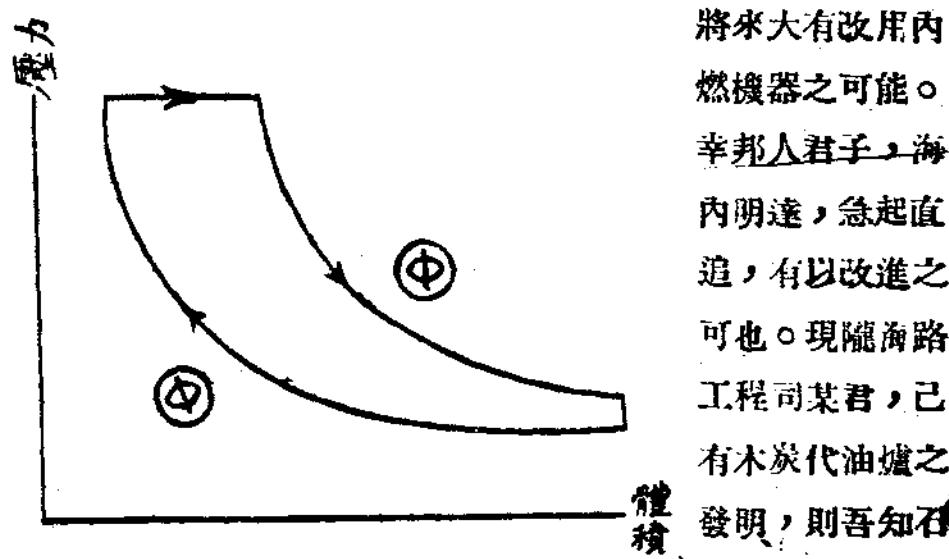
提士機器者，德人提士之發明也。提士機與普通內燃機器之大別，在其無須“發火器”(ignition system)而能天然燃燒其汽缸內之油質混合物。其燃料之油，大概劣質之粗油，蓋其無須氯化作用，如他種內燃機器之須用“化氣器”(carburator)也。其能天然燃燒之原因，在于其壓力甚高之故耳。吾人讀物理，知氣體之壓力與溫度成正比，故壓力高，則溫度大。溫度大，則汽缸內之油質混合物是以燃燒也。其粗質之劣油，能進汽缸者，大都用機械之齒輪(gears) 橫桿(lever)，偏突輪(cams)，及打進器(pump)等，經過最小之針口，以高壓力之“立體注射”(solid injection)，作極小之兩點狀注入之。因其機械方面，多增加如許之零件，及其汽缸本身，須要強大之力，應付高壓，則其機必屬笨重而無疑也。

提士機，有提士圈環(Dissel cycle)，其理論圖，如第五圖所示。自提士發明提士機後，蒸煤油之廢餘物昔日認為無甚大用者，後竟以此為機器原來“功率”(power)。美人多金，擬向德人購買德機之秘密，德人卒不肯。雖各國今日多有仿效者

，但其效率仍不足與德製機器，角其長短也。提士機既燃粗油矣，但油質過劣有不能應用者，宜加以選擇，其選擇標準如下：

- (1) 油既燃燒後應無殘餘之灰燼。
- (2) 油不能含有遊離之雜質灰塵。
- (3) 油之黏度(Viscosity)不能太大。
- (4) 油不能含有水份。

結論：內燃機器既併鍋爐，汽缸為一體則其總效率(Overall efficiency)必屬甚高。尤其(Diesel engine)提士機。且其發力廠即其本身，則其與蒸氣機較，當然更屬易于移動者也。現在國內小工業及小輪船等，多有採用之者，余意鐵道運輸事業，



第五圖

期內，必有人可告試驗成功，則其有益于鐵道事業，尤其無煤油之我國，當以炭代油爐開動機車為宜，其理至明也。謹誌之于斯，以期望于來茲云爾。

(完)

無線電原理及實用 (6) 錦熙秋野

18 麥克羅歐姆——亦稱毫歐姆——與米格歐姆

(micro hm & megohm) :

導電路中的阻力，常常是盡可能地使牠低微。可是阻力器 (resistors) 則每每是用作制止流經電路中的電流之量，而使牠產生高熱。假使是通常測度最小的阻力，那末，用歐姆計算已覺得是很方便的了。但是要測度再小的阻力，則最利便於計算與報告的便是舍歐姆而用麥克羅歐姆(microhm) 為計算的單位了。一麥克羅歐姆等於 $\frac{1}{1,000,000}$ 歐姆。例：

$$0.0031\text{歐姆} = .00031 \times 1,000,000 = 310\text{麥克羅歐姆} ;$$

$$4500\text{麥克羅歐姆} = 4500 \div 1,000,000 = .0045\text{歐姆}$$

計算大的阻力，則唯米格歐姆(megohm) 是賴。(常簡作 Meg. 或以符號 $M\Omega$ 代替)。一米格歐姆等於 $1,000,000$ 歐姆。(參閱將來本書之附錄) 所以：一個 5 米格歐姆的柵極瀉漏器 (grid leak) 有 $5 \times 1,000,000 = 5,000,000$ 歐姆的阻力。而：

$$\begin{aligned} 30,000\text{歐姆} \\ = 30,000 \div 1,000,000 \\ = .03\text{米格歐姆。} \end{aligned}$$

19 導力 (Conductance) ——歐姆 (mho) :

在計算或述說電路的最利便方法不是去考察阻力而是去考察其電路中導力 (conductance) 為如何。電路中的導力是以其阻力底倒數用數學公式表示： $\frac{I}{R}$ ，而以歐姆 (mho) 為計算的單位 (歐姆正為歐姆底倒數)。所以，假使某真空管燈絲底阻力為 20 歐姆，則其導力即為 $1/20$ 或 $.05$ 歐姆。

20 絶對單位與國際單位 (Absolute and international units) :

電流，電壓力與阻力底單位（安培，弗特，歐姆）都是由討論充電量的單位而得來的。這種單位的制定可以叫做靜電實用制 (electrostatically derived practical system)。

因為以絕對的方法 (absolute method) 去精密地標準電氣的用具(electrical instruments)，如電流表 (ammeter) 與電壓表 (voltmeter)，而定基本的單位，那是萬分的困難，所以在1881年，國際電業公會 (International Electrical Congress) 曾假法都巴黎 (Paris) 為此而開會討論；經過最詳審的試驗結果，而規定了如何用實用的標準法製定了度量一切的標準用具。這些標準法無論任何時何地任人都可以舉辦，而且能得到正確的結果。該會曾草就電流與阻力底實用物理標準法 (practical physical standards) 的說明書。這些即是久已聞名的國際標準法 (International Standards)；而由此法中所得出來的單位即所謂之國際單位 (International Units)。這樣的法定標準制度，世界上文明諸國都已採用了。國際標準法底說明如下所述：

以不變的電流，通過依標準說明所製之硝酸銀 (silver nitrate) 溶液，每秒能鍍0.001118克 (gram) 的銀于銅絲上，則此電流為一國際的安培 (International ampere)。

重 144521 克的水銀注入長 105.300 生的米突 (centimeters) 的上下粗細均等的玻管中，在溶冰度 (攝氏零度) 時，所生之阻力為一國際的歐

姆(International Ohm)。

弗持，為遺送一安培的電流經過一歐姆的阻力之電壓力。

雖然國際的標準法企圖是要以實際的方法去代表靜電實用制，可是在精確的結果上，終歸於失敗。其後有國家標準局(National Standardizing Bureaus)才使絕對的量具運用于世，指定着最大的差數也不過有百分之一的 .05 (即萬分之五)。一切工業上，因為牠底差數是十分的渺小，所以就定為標準而且看作為正確。

(完未)

崇實第三卷第四期勘誤表

頁	行	字	其他	誤	正
15			圖	第五圖顛倒	
18	4	15		路軌與	因車
19	3	17		齒	油電
23	27	8		電動	8.5
24	9	4		7.5	repulsion
27	5	10		repulion	repulsion
28	10	8		看	着
31	13	11	圖下	紙電壓	低電壓

崇實第三卷第五期勘誤表

頁	行	字	其他	誤	正
8	3	13		縱	
14	8	4		平面行	平行
17			圖	第15圖顛例	
17			圖下	onateeliornt	on a tee joint
18	21	10		威	威
18	26	27		,	依
24	2	1		5,000	5,000

鐵路電氣化

吾國技術落伍，百業退步，漸致生產不足，外貨充斥，國力因之以縮減，國勢因之而衰微，甚可慨也。本社全人，有鑒於斯，力圖將現代最新各種技術，一一介紹於國人之前，藉資共同研究，以期實現於吾國。惟茲事體大，本社深恐力有未逮，敬請全國同志不棄庸愚，多加指導。倘能 惠賜尊著，尤為企盼。現本社同人擬第一步提倡吾國鐵路電氣化，先將發展百業之交通利器，建造極固之基礎。全國同志，幸賜教焉。

中國鐵路崇實學社謹啟

中華國有平綏鐵路客車時刻客票價目並里程

中華民國二十一年十月十八日實行

注 一、二等票價為三等票價之二倍。頭等票價為三等票價之三倍。

二、本路特別快車保為便利長途旅客乘座而設故所掛頭二三等車均係臥車
三、旅客乘座特即快車須一律按等另購臥車床位票

三、旅客乘坐特別快車須一律按等另購臥車床位票。

四、特別快車臥車床位票如次

頭等
下鋪四元五角
上鋪三元五角

二等 { 下鋪三元
上鋪三元

三等
五角