

上海市工业生产比先进比多快好省展览会

重工业技术交流参考资料

——新闻出版社编

铸工仪表

上海钢铁公司编



科学技術出版社

在祖国建設全面大躍進的形勢下，中共上海市委和市人民委員會為了更好地鼓舞全市職工開展比先進比多快好省運動的積極性，交流想辦法、革新技術的經驗，促進當前生產高潮及有力地貫徹鼓足干勁、力爭上游、多快好省地建設社會主義總路線，在1958年4月至6月間舉辦了比先進比多快好省展覽會。

在這一個展覽會上充分反映了生產高潮的主要情況以及技術革新的先進經驗，真可以說是富多采，美不勝收。我們為了緊密配合生產，具體為生產服務起見，在現場收集了很多資料以活頁或簡裝本形式出版了大宗技術交流參考資料。茲為便利外地同志們參考起見，特再分門別類輯為匯編出版。

這些資料大體上歸納為1. 重工業；2. 輕工業；3. 化學工業；4. 紡織工業；5. 建築工業；6. 交通運輸業等幾個大門類。

上海市工業生產比先進比多快好省展覽會

重工業技術交流參考資料

鑄工儀表

編者 上海鋼鐵公司

科學技術出版社出版

(上海南京西路 2004 号)

上海市書刊出版業營業許可證出 079 号

上海市印刷四廠印刷 新華書店上海發行所總經售

*

開本 787×1092 華 1/32·印張 1 3/8·字數 39,000

1958 年 7 月第 1 版

1958 年 7 月第 1 次印刷·印數 1—10,500

統一書號：15119·743

定 价：(6) 0.12 元

鑄工儀表

目 录

——上海鋼鐵公司編——

1. 轉爐火焰光譜差控制仪.....	1
2. 测量鋼液溫度的浸入式熱電偶.....	15
3. 平爐熱工控制儀表.....	31

II

轉爐火焰光譜差控制儀

(一) 前 言

現代在平爐和電爐工廠已經有整套的方法，可以控制冶煉過程，但是在轉爐方面，則由於整個吹煉過程短暫，不可能用一般方法控制爐內情況，因此使控制有一定困難。由於轉爐過程是氣相接近熔池和爐渣均衡地反應着，氣相同時也是爐焰的反應者，因此如適當地利用儀器來觀察冶煉過程是完全可能的。在現今一般轉爐工廠中，就是由操作者凭目光以鑑定冶煉情況。但是這對於吹煉低碳鋼時，在將近終點火焰有明顯的改變，因此尚能應用，但是如要控制吹煉含碳量高的時候，就有困難。這是因為人的眼瞂為適合一定的亮度，在一個很大範圍內自動地改變着，因此在亮度達到一定值以後，人眼對亮度變化的觀察將不再靈敏。同時各人對一定波長的敏感性也有不同，在長期觀察火苗情況下，會使人眼產生疲勞現象。這一切都說明了用人眼觀察的主觀性，而且人眼觀察不能用記錄來表示。因此為求得最好吹煉情況下

的火焰記錄是不可能的。采用光电池进行測量是沒有这些缺点，既能指出瞬時間的細微变化，并且能使用記錄表示出来。

在国外曾发展了一系列的用光电控制轉炉的仪表，例如比利时和法国的火焰透明計、火焰溫度計和比色高温計，德国的轉炉插入式辐射高温計和利用光譜强度测定火焰等。然而这些方法都是适用于終点控制，即对吹炼軟鋼有效，但是对高碳停风則有困难。在去年全国炼鋼会议期間，苏联专家庫茨涅佐夫亦曾介绍了关于苏联捷尔仁斯基厂利用光电自动控制轉炉和高碳停风情况，并供給了資料。我室于去年即开始进行了一系列試驗工作，觀察利用計器控制側吹炉过程的可能性。

(二)作用的原理

在轉炉中，所有气体的燃燒，几乎都是在炉口进行的，虽然燃燒的气体不包括氮气，但十分明显地表現出气体燃燒溫度与熔池溫度間存在着一个十分密切的关系。同时由于在 $5,000^{\circ}\text{C}$ 以下可見光譜段中氮气并不显示出来，在可見譜段中所表現的純是 CO 和 CO_2 ，而在碳焰阶段火焰亮度是来自悬浮的固体細小碳粒子，这些粒子的直徑十分細小 ($50 \sim 100\text{ }\mu$)，因此对轉炉中逸出的气体，可以看作是碳分子形成扩散火焰后的亮度。同时在操作最后阶段，即終吹点以前，由于鋼液开始氧化，在火焰中呈現有大量的氧化鐵，而氧化鐵分子严重地改变了火焰的吸收因素，同时降低了火焰的輻射能量。一般操作者即根据因氧化鐵形成所改变火焰外貌的收火現象，而調整出鋼时间。这一切都說明火焰对炉內情况是

有一定关系的，同时轉炉火焰在吹炼过程中光譜的变化也是十分明显的。当火焰亮度增加时，具有最大能量的光譜範圍，就要向着光譜中波长較短的方向轉移。这可以由普朗克和維思的定律得到証实。在开始吹炼时，鐵液温度尚未升高，激发能量小，因此光譜强度是很弱的，并且包括着帶状和綫状譜帶。当吹炼进行至碳燃燒以后，由于碳的燃燒火焰的明亮度增加，并且开始出現連續光譜，同时其强度是逐漸增加，几乎遮滿了綫状光譜。在吹炼将要終止时，整个火焰的輻射能量下降得很快，当然在各种不同吹炼情况下，其下降情况可能不同，但下降的現象是肯定的。这些現象我們在使用分光鏡觀察側吹轉炉火焰，亦得到同样的結果。

在分析了火焰光譜的特性以后指出了以下两点重要性。

(1) 火焰的特性；(2) 火焰輻射能量在吹炼过程中的变化，在这两点上奠定了用光电控制火焰的依据，从火焰分光的研究上得出以上两点的变化在火焰譜帶中 4300 \AA 和 6300 \AA 时，其分配比例变化得最为明显。因此，如果測量这两个波段的分配比例是最能代表火焰的特征，而且測量这二个波长分配比例的变化有下列的优点：(1)因为測量的是相对值，而不是绝对值，所以对火焰长度和形状的改变关系很少。这一点在側吹轉炉上更为重要，因为在側吹炼过程中，搖炉角度的变化将使光电接受器，因視角改变，而使測量器上火焰长度和形状改变，所以測量相对值可以使这影响因素降低至最少；(2)轉炉火焰在吹炼过程中并不是稳定的，而是有着很明显的閃爍現象，同时因为測量相对值可以使閃爍对測量值影响减小；(3)不受外界光源的影响。因此利用光电池对于这二个波長段进行測量，再通过光电池，对所接受这二个波

段强度的差值所产生的电势，用电位差計指示和记录，即可以明显地得出火焰变化情况的曲綫。

(三)仪器的描述

(1)光电元件的选择

在經過了一系列不同的方法和比較了 Γ -2 型铯光电管、 Γ -3 型铯光电管、902 型真空式光电管、Cd-S 半导体光导管和硒光电池的使用情况后，指出硒光电池的工作情况最能令人满意。因此在以后的試驗中，均采用了硒光电池，它和其他光电接收元件比較起来，有下列几个优点：(1)本身构造坚固，不易损坏；(2)不需外加电压，在受到外界光线时，即可以产生电动势；(3)对各种光譜之灵敏度都能測量。

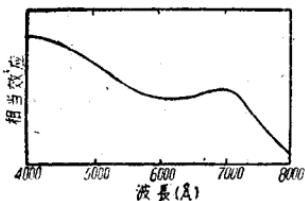


圖 1 硒光电池之光譜效应

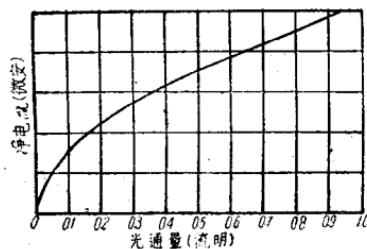


圖 2 硒光电池之照度特性

根据曲綫图形(图 1)可以看到，硒光电池对 4000\AA 和 6000\AA 譜带均有良好的灵敏度，可以适合于测量应用。因此在試驗时选用硒光电池，其光通量与所产生电流特性見图 2。

这种型式光电池对于光疲劳現象很少，經得起震动，在 60°C 温度內工作特性不改变。

(2)光电接受器的构造

整个光电接受器包括两个带有透鏡的鏡筒透鏡为避免吸取光譜起見，是用光学玻璃磨制的焦距是 16 cm 在鏡筒內部裝有光圈，以限制光束，并且为防止光線在鏡筒內部进行多次反射起見，在鏡筒內部用不帶光澤的黑漆涂刷。使用时，在光电池感光面上由透鏡集焦的火焰投影为 25 公厘直徑，在光电池前面并裝有为選擇一定波長的滤色片，其整个构造見圖 3。

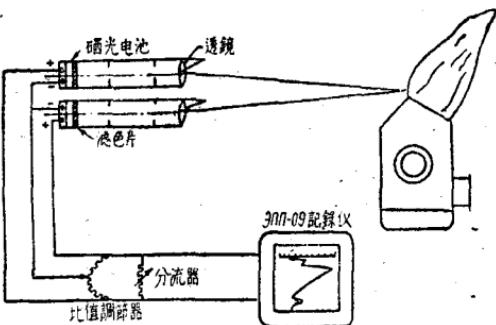


圖 3

(3) 滤色片的选择

为了使光电池能有效地使用，前面已經指出，在 4300\AA 和 6300\AA 最能代表火焰的特征。因此在两个光电池上，必須分别接受这个波段，为达到这个目的，可能有两个方法：

(1) 采用分光鏡，在两个波段的地位按置光电池；(2) 使用单色光電滤色片，使只有在一定波长範圍內的光譜能通过。

关于这一点，我們經過試驗指出，用普通棱鏡分光，所得的譜帶很短，在 50 公厘左右，而且其亮度也很弱。在极短的一段譜帶上按装两个光电元件是不可能的。但如果要扩大譜帶，将使棱鏡的构造很复杂。因此采用了单色光滤色片，以产生单色光作用，因此对滤色片的要求就很高，也即它能通

過的譜帶範圍愈窄愈好。在最初試驗時，嘗試用了各種不同規格的濾色片，但是都因為譜帶範圍過寬而不能使用。最後用單色光儀比較，鑑定了各種濾色片，指出在五彩攝影上用的濾色片譜帶範圍最窄，而得到採用。

測量和記錄儀表的選擇：在測量轉爐火焰光電變化情況時，因為火焰情況變化迅速，而且亮度波動也很大，因此一般測量用的亮伏計式記錄儀是不適合應用，必需採用電子電位差計試驗，比較了帶有圓盤式記錄紙的ЭПД-17型電子電位計和ЭПП-09型直線式記錄儀的使用情況；ЭПД-17記錄紙運轉速度是經過改裝成21分/轉，記錄火焰曲線結果指出ЭПД-17型電位計滿標度運轉時間長達17秒，動作不夠靈敏，而且記錄紙在不同指示值下，其時間長度是不相等的，因此在記錄紙上不能明顯地指出火焰曲線標志點。在比

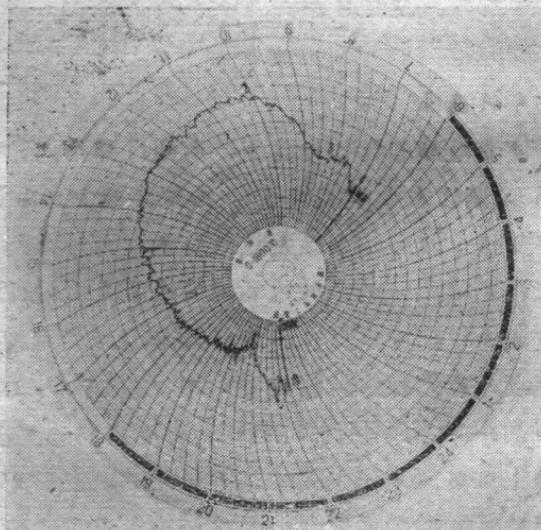


圖 4

較 ЭПП-09 和 ЭПП-17，在同样情况下所得的火焰記錄曲線时，可以很明显地看出这情况。因此帶有圓盤形記錄紙的电子电位計不适于作为測量轉炉火焰时应用，而必須使用直線式的 ЭПП-09 型电子电位計。ЭПП-09 型滿标

度运行时间是 2.2 秒，已足能反应火焰变化的情况，同时 ЭПП-09 型記錄紙运转速度是可以調節的，因此可以适当地調整記錄紙速度，以得出最好曲線。根据試驗結果，吹炼時間在 15 分鐘左右的情况下，每小时 4,800 公厘的纸带运转速度最适于应用。同时为使光电池应用稳定起見，电位計的灵敏度調整为滿标度 5 毫伏。

为了實驗外界光線对光电接受器的干扰起見，应用标准光源对准光电接受器，同时变更外界光線照明度在 0~1,000 勒克斯范圍內。由于光电接受器采用比色測量和具有良好的集焦作用，因此在記錄仪上不产生任何变化。这一証明整套仪器是不受外界光線干扰的。

光电接受器的按裝位置見
图 6。

整套光电接受器是装在可

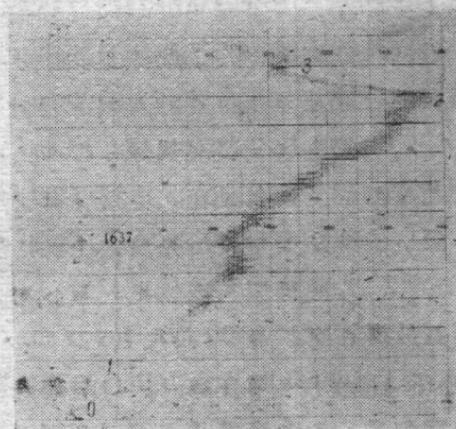


圖 5

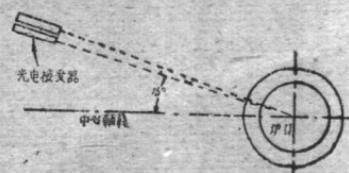


圖 6

以上下和左右調整視角的三脚支架上，这样在轉動位置和調整方向均很方便。为了使測量能得到最好效果，光电接受器按裝的位置是一个重要的关键，經過試驗得出下列几点：

(1)光电接受器必須裝在炉前，如果裝在炉后，由于搖炉角度的改变，有时在光电接受器上所接受的不是炉焰，而是炉口内部耐火材料的亮度，不能代表炉焰的情况；

(2)为使搖炉角度变更，减少对測量影响起見，光电接受器放置在其炉身 20 公尺处；

(3)由于火焰在离开炉口后即开始燃燒，因此为避免这影响起見，光电接受器必須对准炉子上部和炉口成切綫；

(4)为了减少吹炼时烟雾和火焰閃爍現象，光电接受器和炉身平行綫成 15° 角时能得到最好的效果。

由于采用測量相对值和适宜的按裝位置以后，仪器不受火焰面积的改变，就可以从記錄曲綫上相对地得出温度的关

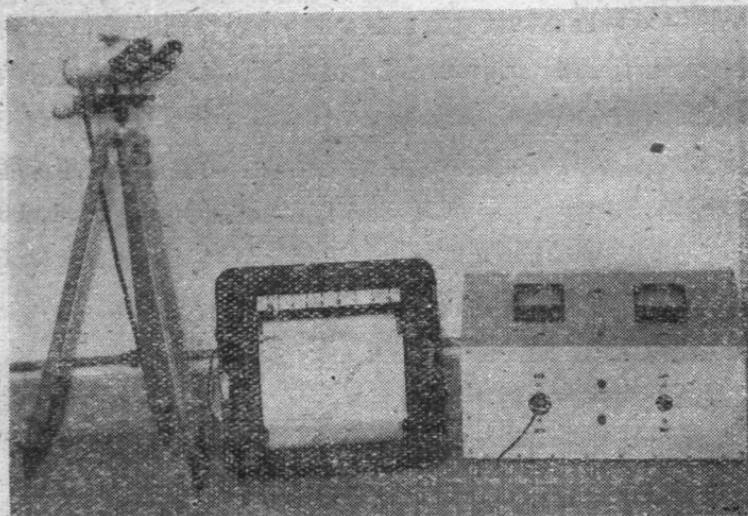


圖 7

系。这样可以同时得出下列 2 个效果：

- (1) 在吹炼过程中火焰记录曲线的变化情况；
- (2) 由于火焰温度变化而使火焰记录曲线的大小改变情况，因此也可以指示出炉内吹炼温度的情况。

(四) 使用的經過

1957年5月間开始在試驗工厂进行試驗。当时主要目的是为了觀察火焰记录曲线的規律性和使用的情况，在得到規律性結果以后，即在第一鋼厂轉炉車間开始进行了試驗。用9ПП-09型电子电位計記錄火焰所得的曲線見圖8。

从記錄曲線上可以看出，从0点开始鼓风，在鼓风以后开始出現矽焰。在这一阶段內大部分都是矽在燃燒，隨着矽的降低，其火焰光譜差亦逐漸降低至最低点1，此时表示矽焰已經完毕。隨后碳开始

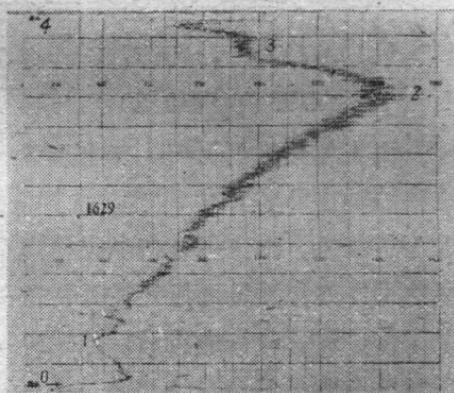


圖 8

燃燒，同时其明亮度变化范围也开始扩大，这可以从記錄曲線波动范围开始增大而看出。隨着碳的燃燒，其光譜差逐漸增加在达到点2时，其强度达到最大值，在最高点2維持約15秒后，开始急速下降，以后达到点3。在点3維持30秒后，再开始下降至点4即終点，該时鋼中含碳量为0.06~0.08%。在适当地調节两个光电池的分配电阻和相应的灵敏

度以后，得出的曲綫标志点是非常清楚而容易辨别，并且在每一炉都是同样情况。这一点引起試驗者极大的兴趣。

为了按照曲綫上标志点試驗高碳停风，取点2和点3作为依据，取样方法是当火焰达到此两点之中間部分时，立即停风，搖炉倾下，由炉口取样。

取样的分析結果如下：

标 志 点 2		标 志 点 3	
炉 号	含 碳 量	炉 号	含 碳 量
1762	0.81	3-774	0.30
1781	0.80	3-776	0.22
1783	0.81	3-778	0.27
1787	0.77	3-780	0.24
1793	0.80	3-768	0.30

由上述結果可看出，标志点2的含碳量約0.80%，标志点3波动在0.22~0.30%，这变化的值也因取样时稍有前后而引起的。由上述分析結果可以相信，这两点在現有操作条件下，其含碳量可稳定在分析范围内，而可以实行高碳停风。为了試驗在标志点前后停风时的含碳量，在标志前后不同時間內取样，定碳結果如下：

炉 号	含 碳 量
2-1785	0.65
2-1793	0.69
2-1635	1.10
3-756	1.29
3-762	0.16
3-766	0.46

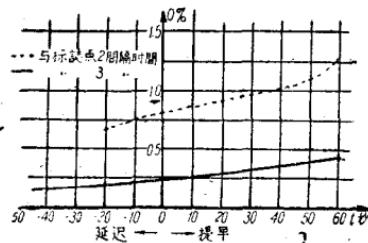


圖 9

分析結果完全合乎規律，其降碳速度和時間成一定的比例，因此也可以利用标志点 2 按時間来控制含碳量。为此統計了 200 爐的記錄圖，證明自点 2 至点 3 和終点間的時間几乎都是相同的，相差不到 30 秒。由于終点 4 在一厂的現有情況下，其終点碳是在 $0.06 \sim 0.08$ 很小的範圍內波动，因此在点 2 和点 3 部位，其含碳量是很稳定的。依据点 2 ~ 点 3 时的降碳速度（約 $0.35\%/\text{分}$ ），就可以控制時間来高碳停风，以得到各种含碳量的鋼种。如果在生产上配合热电勢或磁性快速定碳檢碳設備則对于含碳量的控制是可以达到 100 % 的可靠。

关于接受两个譜段光电池之电流調節很重要，在 6300A 与 4200A 之間分配比例在 70 : 30 情况下，所得曲綫标志点非常明显，如果調整为 60 : 40，则标志点区域变得平坦而不明显，如图 8 是比較两种比值的曲綫。

目前上鋼一厂酸性轉炉生产三种規格鋼鋟，即勺兀 3 沸、勺兀 3、勺兀 5，在吹炼沸騰鋼时，要求温度較高，因此吹炼制度与鎮靜鋼有些不同。在記錄沸騰鋼和鎮靜鋼火焰曲綫时，其形状基本上是完全一样的，所差的只沸騰鋼吹炼时温度較高，因此火焰較亮，而点 2 要比鎮靜鋼高些，但是其含量根据取样分析結果与鎮靜鋼相同，也在 0.8% 上下，因此吹炼制度和点 2 和点 3 部分的含碳量关系影响很少。一厂所用生鐵成分为 $\text{O } 3.3 \sim 3.8\%$, $\text{Mn } 0.4 \sim 0.5\%$, $\text{Si } 0.5 \sim 0.7\%$, $\text{S } 0.055 \sim 0.066\%$, $\text{P } 0.065 \sim 0.067\%$ 。为了防止由于变更原料而影响試驗，所有測定均在上述範圍内进行。对于各种不同生鐵成分的影响試驗未曾进行。估計在改变生鐵的矽、磷含量只能影响到达点 2 的時間长短，而对这点的含碳量影

响不大。这方面有待以后继续进行试验。此外，亦曾在三厂、六厂碱性转炉进行试验，所得曲线亦有相同的规律（见图10），但规律性不如酸性转炉，主要是受到碱性转炉操作过程中，由炉口加入升温剂、冷却剂及熔剂的影响，图11是三厂一炉较正常的火焰曲线。曾在该点取样分析，碳亦为0.32%，与酸性转炉同一曲线标志点的碳分相接近，今后将结合操作再作进一步试验。

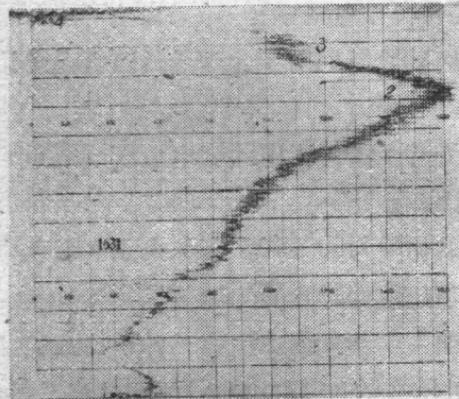


圖 10

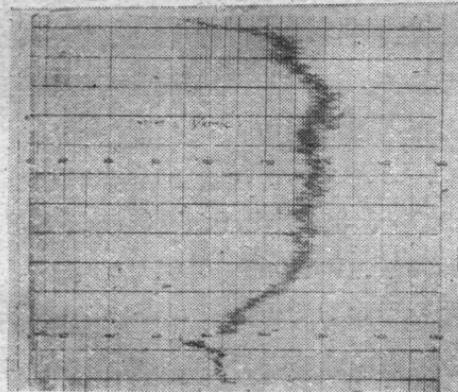


圖 11

(五) 結論

(1) 高碳停风的可能性：根据試驗結果，使用仪器測量火焰光譜差，图 12 在記錄曲綫正常的情况下，实行高碳停风是有可能的，而且其含碳量变化很小，可以合乎規格。

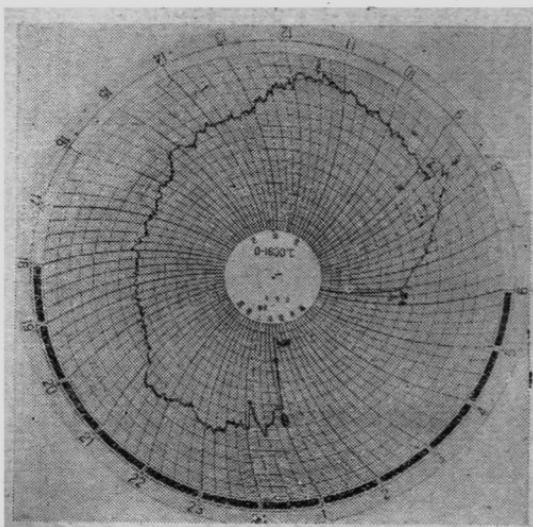


圖 12

(2) 从火焰曲綫相对地可以觀察溫度和操作的情况；因此可以根据曲綫形状得出标准的操作制度，可以使時間縮短和提高鋼液溫度。

(3) 在吹炼軟鋼时，曲綫可以更明显地指出終止点，因此可以代替人工操作，并且可以更精确地控制終点碳，因此可以提高終点碳以减少鋼的氧化程度。

(4) 使用仪器控制轉炉吹炼过程，使轉炉有可能实行半自動化控制。

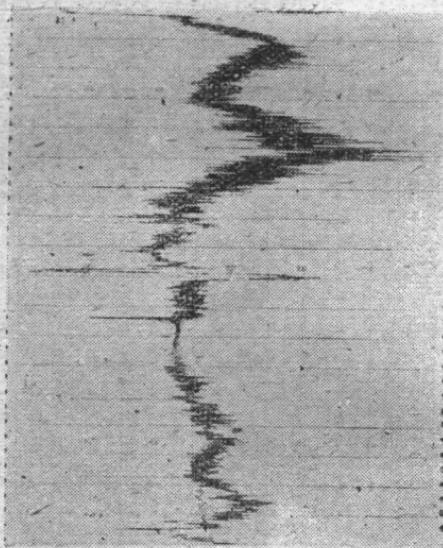


圖 13