

炼鋼的物理化学过程

A.Д. 克拉馬洛夫 著

黃希祜 譯

冶金工業出版社

煉鋼的物理化学过程

A. Д. 克拉馬洛夫 著

黃希祐 譯

蔣導江 校

冶金工業出版社

本書系根据苏联黑色及有色冶金科学技术書籍出版社出版的技术科学博士克拉馬洛夫 (А.Д. Крамаров) 教授所著「炼鋼的物理化学过程」(Физико-химические процессы производства стали) 1954 年版譯出。書內除講述了平爐及電爐煉鋼上应用的最重要物理化学定律及其实验研究的結果外，並對煉鋼的主要問題，例如爐渣、碳的氧化、矽及錳的氧化及还原、去磷、去硫、脱氧及鋼中氮的排除等均作了比較詳細的分析。

本書可供煉鋼生产者及學習煉鋼理論的学生之用。

А.Д.Крамаров

ФИЗИКО-ХИМИЧЕСКИЕ ПРОЦЕССЫ ПРОИЗВОДСТВА СТАЛИ

Металлургиздат (Москва—1954)

炼鋼的物理化学过程 黃希祐 譯 蔣导江 校

1956年7月第一版 1957年5月北京第二次印制 1,313 册 (累計 2,351 册)

850×1168 • 1/32 • 160,000 字 • 印張 5 $\frac{24}{32}$ • 定价 (10) 1.00 元

冶金工业出版社印刷厂印 新华书店發行 書号 0461

冶金工业出版社出版 (地址：北京市灯市口甲45号)

北京市書刊出版業營業許可証出字第 093 号

目 錄

| | |
|--|------------|
| 序言..... | 5 |
| 第一章 最重要的物理化学定律..... | 7 |
| 气相反应的平衡..... | 7 |
| 平衡常数的间接确定法..... | 8 |
| 異相反应的平衡..... | 9 |
| 固体、液体或溶解物質的活度..... | 9 |
| 溶解物質活度的确定方法..... | 13 |
| 氧化物的分解..... | 19 |
| 平衡常数与体系自由能的变化..... | 23 |
| 平衡常数和溫度的关系..... | 25 |
| 第二章 平爐熔煉最重要反应的实验研究..... | 26 |
| 金属与爐渣之間反应平衡的实验确定法..... | 26 |
| 含锰液体鐵、固体二氧化矽及被二氧化矽所飽和的爐渣之間反 应的研究..... | 30 |
| 氧在鐵中的溶解度及碱性坩埚中熔鐵內氧与锰之間 的作用..... | 50 |
| 含碳鐵与固体二氧化矽之間反应的研究..... | 55 |
| 用活度表示的前述諸反应的平衡常数..... | 63 |
| 第三章 平爐熔煉的爐渣..... | 68 |
| 酸性平爐渣..... | 68 |
| 碱性平爐渣..... | 71 |
| 第四章 碳的氧化..... | 78 |
| 碳氧化反应的平衡条件..... | 78 |
| 炼鋼爐內碳氧化反应進行的条件..... | 80 |
| 第五章 鋼及錳的氧化及还原..... | 89 |
| 酸性平爐內矽的氧化及还原..... | 89 |
| 酸性平爐內錳的氧化及还原..... | 100 |
| 碱性平爐內矽的氧化..... | 102 |
| 碱性平爐熔煉过程中錳的氧化及还原..... | 103 |
| 第六章 磷的氧化..... | 105 |

| | |
|------------------------------|------------|
| 磷氧化反应的平衡条件..... | 105 |
| 碱性平爐煉鋼时磷的氧化..... | 107 |
| 第七章 鋼的去硫..... | 119 |
| 金屬与爐氣的作用..... | 119 |
| 平爐渣的去硫作用..... | 121 |
| 碱性平爐內金屬的去硫..... | 122 |
| 電爐內金屬的去硫..... | 124 |
| 第八章 鉻的氧化..... | 126 |
| 酸性爐內鉻的氧化..... | 126 |
| 碱性爐內鉻的氧化..... | 127 |
| 高鉻鋼內碳及鉻的氧化..... | 130 |
| 第九章 液體鋼中氫的排除..... | 143 |
| 第十章 鋼的脫氫..... | 149 |
| 工業純鐵內氫的放出..... | 149 |
| 利用爐渣與鐵的作用減少鐵中的氫量..... | 150 |
| 溫度不變時加入各種脫氫劑以降低鐵中的氫量..... | 152 |
| 液體鐵在用矽及錳脫氫後溫度降低時爐渣夾雜的形成..... | 158 |
| 鋁在用矽及錳脫氫的金屬中對夾雜形成過程的影響..... | 163 |
| 鋼中爐渣夾雜的形成及放出..... | 166 |
| 脫氫後鋼中爐渣夾雜的排除..... | 171 |
| 熔煉過程中所取鋼試樣的夾雜..... | 173 |
| 鋼錠的夾雜..... | 176 |
| 參考文獻..... | 182 |

序　　言

理論冶金學的成就，在於利用物理化學來解釋所觀察到的各種現象。最初的一些煉鋼文獻都是敘述性的，在於講述實際工作中的操作方法及對所觀察到的外表現象加以敘述。為了找出在生產上所觀察到的各種現象之間的關係，揭露冶金過程進行中的機構，必須利用物理化學。

科學院院士巴依科夫（А. А. Байков），格魯姆—格爾日迺洛（В. Е. Грум-Гржимайлло）教授及科學院院士卡爾納烏荷夫（М. М. Карнаухов）的著作創立了煉鋼過程的理論基礎。利用動力學特別是化學反應平衡的學說來分析冶金過程，能夠發現發生於煉鋼上各種過程之間的關係，並闡明對各種冶金反應的進行有利或不利的條件。

煉鋼的過程是在四相體系——爐氣、爐渣、金屬及爐襯——內進行的，但整個體系始終不能達到平衡。同時，知道任一相內或多相內反應進行的平衡條件就容易了解煉鋼過程的個別階段。知道了這些知識，我們就能明了可能發生的反應的方向。存在於煉鋼爐內的一些條件決定了此體系各部分內不同反應進行的情況，而且，在煉鋼爐熔池某些部分內發生的過程可能和其他部分內進行的過程完全相反。知道煉鋼反應的平衡條件就能明了煉鋼熔池不同部分內反應進行的方向，並更深刻地了解煉鋼反應進行的機構。

在本書內，著者企圖根據某些冶金反應平衡條件實驗研究的結果，敘述煉鋼的物理化學過程，決定對這些反應進行有利的條件及在某些條件下可能達到的技術結果。

決定煉鋼反應各階段進行的速度是很重要的。這些問題尚未有足夠的研究，因此僅能從問題的性質方面來研討。

現在，尚不能根據煉鋼反應完成的條件決定各反應不同階段的速度值，因此，在本書中是不研究這些問題的。可是應該指出，近年來出現了某些煉鋼反應動力學的實驗研究，其中有科學院院

士卡尔納烏荷夫，通訊院士沙馬林(А.М.Самарин)，易新(О. А.Есин)教授及他們同伴們的工作。由於最新研究方法的应用，特別是用放射性同位素來研究煉鋼反應的動力學，可以預料這一範圍內的研究工作將有成效的進展，並在不远的將來能從動力學的觀點來研究煉鋼過程內的反應。

著者希望本書將有益於冶金生產者及學習煉鋼理論的學生。本書第二章所敘述的研究是著者和工程師列茲尼可娃(С.Я.Резникова)共同進行的。

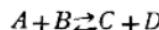
著者對卡爾納烏荷夫院士的寶貴意見表示感謝。在進行研究及整理原稿出版時都採用了他所提供的意見。

著者

第一章 最重要的物理化学定律

气相反应的平衡

气相中的反应和任何同相反应一样，是始终不能进行到终点的，即始终不能使参加化学反应的原始物质完全转变。假如在温度不变时，两个气相物质之间的反应按下列方程式



进行，则此反应将一直进行到化学反应物的分压力与反应生成物的分压力达到符合平衡状态时的一定比值为止。应了解平衡不是反应进行的完全停止，而是反应由左向右进行时，物质 A 及 B 消失的量与物质 C 及 D 生成的量和反应向相反方向，即由右向左进行时，物质 C 及 D 消失的量与物质 A 及 B 生成的量相等时的状况。平衡时，气体分压力之间的比值可由质量作用定律确定。

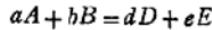
根据此定律，上述反应有下列的等式：

$$\frac{p_C \cdot p_D}{p_A \cdot p_B} = K_p,$$

式中 p_A, p_B, p_C 及 p_D ——物质 A、B、C 及 D 的分压力；

K_p ——用分压力表示的平衡常数。

对于较复杂的反应：



用质量作用定律可将上方程式写为下列的形式：

$$\frac{p_D^d \cdot p_E^e}{p_A^a \cdot p_B^b} = K_p.$$

当参加反应的气体服从理想气体的定律时，我们即可利用上述形式的质量作用定律。冶金过程常在很高的温度下进行，参加反应的气体并没有很高的压力。在这些条件下，所有的气体均服从理想气体的定律。因此，在研究冶金炉内气体的反应时，能够

不受任何限制地应用質量作用定律。

平衡常数的間接確定法

在由 H_2 、 O_2 、 CO 、 CO_2 及 H_2O 組成的体系內，可能有下列反应發生：



反应 (I,3) 的方程式是反应 (I,1) 及 (I,2) 方程式的差。假如体系內反应 (I,1) 及 (I,2) 处在平衡状态，那么反应 (I,3) 也将保持在平衡状态中。平衡时，起反应的气体的分压力之間的关系可用确定平衡常数的下列方程式來表示：

$$\frac{p_{H_2}^2 \cdot p_{O_2}}{p_{H_2O}^2} = K_{p_1}; \quad (I,4)$$

$$\frac{p_{CO} \cdot p_{O_2}}{p_{CO_2}^2} = K_{p_2}; \quad (I,5)$$

$$\frac{p_{CO_2} \cdot p_{H_2}}{p_{H_2O} \cdot p_{CO}} = K_{p_3}. \quad (I,6)$$

用方程式 (I,5) 去除 (I,4)，得

$$\frac{p_{H_2}^2 \cdot p_{CO_2}}{p_{H_2O}^2 \cdot p_{CO}} = \frac{K_{p_1}}{K_{p_2}} = K_{p_3}^2,$$

由此，決定了三个平衡常数之間的关系：

$$K_{p_3} = \sqrt{\frac{K_{p_1}}{K_{p_2}}}.$$

因此，知道兩個反应的平衡常数时，就能算出第三个反应的平衡常数。利用这个方法可以决定用实验方法直接測定有困难的某些

反应的平衡常数。

異相反应的平衡

当参加反应的物质位于不同相内时，此反应就称为异相反应。下列反应就是异相反应的例子：



除气体外，此反应中尚有固体——石墨或不定形碳参加。可以假定，碳以蒸气状出现于气相中，它的分压力用 p_C 表示。因此，可以研究气相中反应 (I,7) 的平衡条件。在这种情况下，平衡常数的方程式如下：

$$K_p = \frac{p_{CO}}{p_C \cdot p_{CO_2}}. \quad (I,8)$$

饱和蒸气的压力仅是温度的函数。当温度不变而且有石墨存在时，碳蒸气的分压力是一常数：

$$p_C = a.$$

由此可得

$$K'_p = K_p \cdot p_C = K_p \cdot a = \frac{p_{CO}^2}{p_{CO_2}} \quad (I,9)$$

因此，在成分不变的② 固体或液体物质的异相反应内，仅起反应的气体的分压力才包含在平衡常数的方程式内。

固体、液体或溶解物质的活度

碳与二氧化碳反应的平衡常数值是和碳存在的状况有关的。

① 碳的蒸气压力是很小的数值。例如，在3200°C时，约为4公厘水银柱 (1)，而在1600°C时约为 10^{-10} 公厘水银柱。因此，碳蒸气和二氧化碳只有在很高的温度下，例如在制铁合金或电炼钢炉内电弧的作用带内，才能大量地起作用。在炼钢的温度下，二氧化碳直接和固体碳起作用。二氧化碳和气相碳作用的程度大体是极其小的。但是平衡的条件和反应的机理无关。因此，假定上述反应在气相中进行而作出的关于平衡条件的结论，在反应进行的机理不同时，也是正确的。

② 由于此反应之结果，固体或液体物质的量发生变化，但其成分保持不变。

假如溶解於鐵中的碳和二氧化碳起作用，則其反應式可寫成下列的形式：



下标「鐵」表示碳溶解於鐵中。假定在反應進行的整個時間內，鐵中的碳量為 1% 或者為與 1% 相差極其微小可以不計的數值。因為碳的蒸氣壓力 在溫度及其在溶液中的濃度均不變時是一常數，所以反應 (I, 10) 的平衡常數將用和 (I, 9) 式相似的方程式來表示：

$$K_p' = \frac{p_{CO}^2}{p_{CO_2}}$$

但是 K_p' 的數值和 K_p 的數值不相同，這是由於決定於碳蒸氣壓力的碳的活度和碳存在的狀態有關。假如選擇石墨作為標準狀態，則在這種狀態下，碳的活度將等於一。碳在其他狀態下的活度則等於不同的數值。未計入碳活度差別的平衡常數 K_p' 及 K_p 有不同的數值。假如質量作用定律的方程式內引入了代表碳活度（活度的測定在下段內講到）的數值，則平衡常數的數值就不和碳存在的狀態有關了。對於下反應

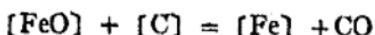


的平衡常數，可用下式表出：

$$K = \frac{p_{CO}^2}{a_C \cdot p_{CO_2}}$$

式中 a_C ——碳的活度值。

假如幾個反應物位於溶液中或是處在固體或液體的狀態，則質量作用定律的方程式內應包含所有這些物質的活度。例如，對於下反應①



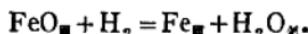
的平衡常數，用下式表出：

$$K = \frac{p_{CO} \cdot a_{(Fe)}}{a_{(FeO)} \cdot a_{(C)}},$$

① 在此式及今后的方程式中，方括號代表溶解在金屬中的物質，圓括號代表溶解在爐渣中的物質。

式中 $a(\text{Fe})$, $a(\text{FeO})$ 及 $a(\text{C})$ — 鐵、 FeO 及碳的活度。

氫还原一氧化鐵的反应



可作为異相反应的另一例子。它的平衡常数为

$$K_p = \frac{P_{\text{H}_2\text{O}}}{P_{\text{H}_2}} = \frac{H_2\text{O}_{\infty}}{H_2},$$

式中 H_2 及 $H_2\text{O}_{\infty}$ — 气体中氫及水蒸气的量，用容積%表之。

因为气体的分压力正比例於其相对容積，所以用分压力、容積濃度或容積百分数表示的平衡常数有相同的数值。在巴依科夫實驗室內，及其后的苏德龍（Шодрон）[2] 都研究了此反应的平衡条件。表 1 为他們所測定的与反应帶內成独立相的一氧化鐵及鐵保持平衡的混合气体的成分。

表 1

$\text{Fe}-\text{FeO}-\text{H}_2-\text{H}_2\text{O}$ 体系內相當於平衡条件的气体混合物的成分

| 溫 度, °C | 气体混合物的成分, % | | | |
|---------|-----------------------|----------------------|---------------|----------------------|
| | 巴依科夫實驗室 在 1914 年測定 | | 苏德龍在 1924 年測定 | |
| | H_2 | H_2O | H_2 | H_2O |
| 600 | — | — | 71.1 | 28.9 |
| 650 | 69.5 | 30.5 | 69.2 | 30.8 |
| 700 | — | — | 67.3 | 32.7 |
| 800 | 64.5 | 35.5 | 63.4 | 36.6 |
| 900 | — | — | 60.6 | 39.4 |
| 950 | 60.2 | 39.8 | 59.7 | 40.3 |
| 1000 | — | — | 57.7 | 42.3 |
| 1050 | — | — | 55.7 | 43.3 |

假如气体混合物中的氫量及水蒸气量相當於表 1 所載之值，那么此混合物既不使鐵氧化也不使一氧化鐵还原，这种混合物称为中性的。当气体混合物中的水汽量較高时，鐵發生氧化，而在水汽量較低时，則一氧化鐵發生还原。

僅当一氧化鐵及鐵是純物質的狀態时，氫还原一氧化鐵反应

的平衡才决定於氫及水汽的浓度或分压力的比值。但如不是純的一氧化鐵而是處於溶液中的一氧化鐵被还原，則气体混合物的平衡成分和溶液中的一氧化鐵的活度有关。沙馬林及啓普滿 (Д. Чилмен) [3] 曾作了这个反应的實驗研究。表 2 是他們研究的結果。由表中可見，各實驗內气体平衡混合物的水汽量对氫量的比值甚至当實驗進行的溫度相同或相近似时也是不相同的。这是由

表 2

當 FeO 溶解於鐵中时，体系 $\text{Fe}-\text{FeO}-\text{H}_2-\text{H}_2\text{O}$ 的平衡条件

| 熔 煉 爐 号 | 溫 度, °C | $\frac{\text{H}_2\text{O} \text{ %}}{\text{H}_2 \text{ %}}$ | 金屬中的氧量 % | $\frac{\text{H}_2\text{O}^*}{\text{H}_2 [\text{FeO}]}$ |
|------------|---------|---|-------------|--|
| 1 | 1703 | 0.337 | 0.155 | 0.485 |
| 2 | 1698 | 0.165 | 0.079 | 0.466 |
| 3 | 1750 | 0.319 | 0.203 | 0.350 |
| 4 | 1696 | 0.215 | 0.100 | 0.478 |
| 5 | 1625 | 0.168 | 0.051 | 0.734 |
| 6 | 1713 | 0.165 | 0.085 | 0.431 |
| 7 | 1700 | 0.129 | 0.036 | 0.435 |
| 8 | 1700 | 0.125 | 0.060 | 0.464 |
| 9 | 1669 | 0.180 | 0.071 | 0.565 |
| 10 | 1665 | 0.315 | 0.110 | 0.635 |
| 11 | 1767 | 0.293 | 0.208 | 0.315 |
| 12 | 1723 | 0.278 | 0.152 | 0.408 |
| 13 | 1687 | 0.257 | 0.112 | 0.510 |
| 14 | 1705 | 0.222 | 0.107 | 0.462 |
| 15 | 1768 | 0.247 | 0.175 | 0.315 |
| 16 | 1705 | 0.240 | 0.120 | 0.445 |
| 17 | 1687 | 0.230 | 0.108 | 0.474 |
| 18 | 1705 | 0.220 | 0.107 | 0.457 |
| 19 | 1700 | 0.231 | 0.110 | 0.468 |

* (FeO) 代表一氧化鐵的重量百分数。一氧化鐵的濃度 等於金屬中 O 的量乘上 $\frac{72}{16}$ 。

於各實驗內鐵中一氧化鐵（氧）①的濃度不相同所致。因此不能像還原純一氧化鐵時那樣認為溶液上面一氧化鐵的蒸氣壓力在各實驗中都有相同的數值。當參加反應的固體或液體物質能處在不同狀態及不同比值下時（例如，不同濃度的溶液），則質量作用定律的方程式中應包含此物質的蒸氣壓力的數值。活度就是這樣的數值，而且當溶液服從於理想溶液的定律時，可以用濃度來代替活度。一氧化鐵在鐵中的溶液和理想溶液很少差別，因此，溶液中一氧化鐵的活度能用其濃度來代表，而把濃度代入質量作用定律的方程式中去。由表 2 可見，計入金屬中一氧化鐵濃度計算而得的平衡常數對於相同的溫度有近似的數值。

溶解物質活度的確定方法

物質的活度常用此種狀態下物質的蒸氣壓力對被選定作為標準狀態的該物質的蒸氣壓力的比值來表示。對於溶解在鐵中的碳，其活度為

$$\alpha(C) = \frac{P_C}{P_{C\text{ 标}}},$$

式中 $\alpha(C)$ —— 溶解於鐵中的碳的活度；

P_C —— 溶液上面碳的蒸氣壓力；

$P_{C\text{ 标}}$ —— 在被選定的標準狀態下，溶液上面碳的蒸氣壓力。

當溶液為理想溶液時，溶解物質在溶液上面的蒸氣壓力和其在溶液中的濃度成正比，能用下列公式決定：

$$P_C = \alpha [C],$$

式中 P_C —— 溶液上面碳的蒸氣壓力；

α —— 比例系數；

C —— 溶液中碳的濃度。

碳在鐵中的溶解度是有限的。

① 用化學分析法測定鐵中的氯量，最可能的情況是差不多全部之氯在鐵中都以一氧化氯形式出現。因此，根據鐵中之氯量可以推算鐵中的一氧化氯量。

假如鐵為碳所飽和，則

$$P_{C\text{ 饱}} = \alpha [C]_{\text{ 饱。}}$$

我們取石墨作為碳的標準狀態。在與石墨保持平衡條件的任何其他狀態的碳的蒸氣壓力等於石墨的蒸氣壓力。碳在鐵中的飽和溶液和石墨保持平衡狀態，因此，飽和溶液上碳的蒸氣壓力等於石墨上面的蒸氣壓力 $P_{C\text{ 饱}}$ ：

$$P_{C\text{ 饱}} = P_{C\text{ 标。}}$$

由此可得

$$\alpha_{(C)} = \frac{P_C}{P_{C\text{ 饱}}} = \frac{\alpha [C]}{\alpha [C]_{\text{ 饱}}} = \frac{[C]}{[C]_{\text{ 饱}}}.$$

因此，在所討論的情況下（溶解物質的蒸氣壓力和其在溶液中的濃度成正比），溶液中物質的活度能用物質的濃度對飽和濃度的比值來表示。

當溶解的物質和溶劑能以任何比值混合時，飽和濃度（表示為克分子分數的或重量分數）等於一，物質的活度等於濃度：

$$\alpha = [C].$$

假如被溶解物質的蒸氣壓力不與其濃度成正比，則被溶解物質的活度就不能用上述方法確定。在這些情形下，物質的活度應由實驗方法測定。確定被溶解物質活度的一個方法是比較此物質在溶液中的濃度為該值時的蒸氣壓力與該物質在標準狀態下的蒸氣壓力。圖 1 為 682° 時錫的蒸氣壓力與其在錫溶液中濃度的關係

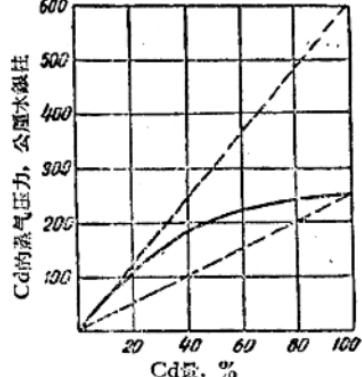


圖 1 在 682° 時錫的蒸氣壓力及其在錫內的含量的關係

[4]。在含錫 60% 的溶液中，錫的活度等於錫在此濃度下的蒸氣壓力對標準狀態下錫的蒸氣壓力的比值。假如選定純錫作為標準狀態，則在含錫 60% 的溶液中，錫的活度將等於：

$$a + \frac{p}{p_{\text{标}}} = \frac{230}{250} = 0.$$

式中 250——純銻在 682°C 时的蒸气压力，公厘。

230——在相同溫度下，含銻 60% 溶液上面銀柱的蒸气压力，公厘。

假如錫与銻形成理想溶液，那末銻的蒸气压力將正比例於其濃度，其值由圖 1 中的下面一根虛線决定。在这种情形下，当合金中的銻量为 60% 时，銻的活度將等於：

$$a' = \frac{p'}{p_{\text{标}}} = \frac{150}{250} = 0.60,$$

式中 150——溶液上面銻的蒸气压力，公厘。

因此，假如錫与銻形成理想溶液，銻的活度將等於其濃度。

此物質的活度对其濃度的比值称为活度系数 r ，它表示此物質在溶液中的行为与理想溶液定律相差的程度。

当錫中含有 60% 的銻时，其活度系数为

$$r_{\text{Cd}} = \frac{a}{[\text{Cd}]} = \frac{0.92}{0.60} = 1.53.$$

並不一定选純物質作标准状态，物質的任一其他状态也可以被选定作标准状态。性質接近於理想溶液的、稀釋程度很大的溶液常常被选作溶解物質的标准状态，因此在強烈稀釋的溶液中，溶解物質的活度和其濃度很少有差別。在这种情况下，活度系数可假定等於一。例如，也可选定銻濃度为 1% 的錫溶液作标准状态。銻在这种状态下的蒸气压力等於 6 公厘水銀柱。此种溶液中銻的活度取為一。假如溶液內有高濃度的銻时仍能保持理想溶液的状态，則当合金中的銻为 60% 时，它的蒸气压力將等於 360 公厘水銀柱（圖 1 的上面一根虛線）①，而活度將等於：

$$a'_{\text{Cd}} = \frac{360}{6} = 60.$$

事实上（圖 1），銻的蒸气压力小於上述值，等於 230 公厘水銀

① 假定在所有情形下溫度均等於 682°，因此可利用圖 1。

柱，因而，它在含鎘 60% 溶液中的活度將是：

$$a_{\text{Cd}} = \frac{230}{6} \approx 38.$$

活度系数等於

$$\gamma_{\text{Cd}} = \frac{38}{60} = 0.64.$$

因此，活度及活度系数能有不同的数值，和採用作标准状态的物质的状态有关。

用於煉鋼上的極大多数物质的蒸气压力是很小的，不能直接测定。因此，上述能說明問題本質的、决定物质活度的方法不適用於煉鋼过程的实际研究。

活度也能由研究物质在不同相間的分配來決定。

假如有兩個相和第三个相位於平衡状态下，則它們彼此也是平衡的。假設物质 A 分配於与同一气相位於平衡状态的兩溶液中，气相中物质 A 的蒸气压力等于 P_A 。这些溶液同时彼此保持着平衡。採用純物质 A 作为标准状态，它的蒸气压力等於 P_A ，于是物质 A 在 I 相及 II 相中的活度都等於 $\frac{P_A}{P_A}$ 。彼此平衡的不同溶液中的物质的活度有相同的数值。假如已知此物质在任一相中的活度，則由此可决定此物质在所有其余各相中的活度（当接触的各相彼此位於平衡时，这是正确的）。假如各相不保持平衡，則各相內物质的活度有不同的值。在这种情形下，物质应由活度較高的相內轉变到其他相內去，此过程一直進行到各相中物质的活度达到相同数值，即平衡状态建立时才完成。假如溶液是理想的，則在平衡状态建立后，兩個不同相內被溶解物质的浓度的比值是一常数：

$$\frac{c_1}{c_2} = L,$$

式中 L ——常数值。

能决定煉鋼时形成的溶液中物质活度的研究工作是不多的。因此，在研究冶金过程时，在許多場合下假設活度等於浓度，在