# 热作模具钢的原位统计分布分析

王海舟,李美玲,张秀鑫,吴 超

(钢铁研究总院,北京 100081)

[摘要] 采用原位统计分布分析技术对不同来源的模具钢进行解析,获得了模具钢坯横剖面较大尺度范围 内各化学组成的位置分布、状态分布、含量分布的一系列新信息;定量表征了不同来源模具钢的最大偏析度、 统计偏析度、统计符合度、统计致密度、统计疏松度、夹杂物种类和含量以及粒度统计分布等参数的差异性, 可用于不同来源模具钢质量差异解析的参考。

[关键词] 原位统计分布分析;模具钢;统计偏析度;统计符合度;夹杂

[中图分类号] TG115 [文献标识码] A [文章编号] 1009-1742(2009)10-0039-09

# 1 前言

用于制造冷冲模、热锻模及增压铸模等模具的 模具钢根据模具的使用性质可以分为两大类,使金 属在冷状态下变形的冷模具钢,其冷模的工作温度 一般低于250℃;使金属在热状态下变形的热模具 钢,其模腔的表面温度高于 600 ℃。高性能的热作 模具钢应具有良好的耐热性能、抗热疲劳性能及耐 液态金属冲蚀性能、高淬透性、优良的综合力学性能 和较高的抗回火稳定性。特别是用于制造冲击载荷 较大,型腔复杂的长寿命锤锻模、锻造压力机用模具 或镶块、铝合金挤压模、铝镁锌等金属长寿命压铸模 具以及部分高寿命耐磨塑料模具,要求使用高性能 的热作模具钢,应具有高淬透性和淬硬性、高韧性、 高热强性和耐磨性,碳化物细小分布均匀、抗冷热疲 劳性能和抗溶蚀性能、优良的冷热加工性能。由于 模具的关键部位或部件大部分是多向受力,要求模 具有良好的纵、横向性能。采用炉外精炼、真空脱 气、电渣重熔等措施,有助于降低成分的偏析度和疏 松度,减少钢中夹杂物的含量,提高钢材的等向性, 改善横向的韧性和塑性,大幅度地提高工模具的使 用寿命。笔者采用原位统计分布分析方法<sup>[1]</sup>对不 同来源的热作模具钢的偏析、疏松和夹杂的分布进行解析研究。

# 2 实验仪器、方法、主要参数和材料

1) 仪器。金属原位分析系统 OPA - 100, 由北 京纳克分析仪器公司制造。

2)试样扫描方式和速度。试样扫描方式为线 性扫描,扫描速度为1 mm/s。

3) 火花激发参数。激发频率:480 Hz; 激发电容:7.0 uF; 激发电阻:6.0 Ω; 火花间隙:2.0 mm; 氩气纯度:99.999 %; 氩气流量:80 mL/s; 电极材料:45°顶角纯钨电极, 直径 3 mm。信号采集速度为100 kHz/通道。校准曲线的制作和分析结果的处理采用 OPA – 100 软件进行处理。

4) 测定元素及其波长。C: 193.0 nm; S: 180.7 nm; Mn: 293.3 nm; Si: 288.1 nm; P: 178.3 nm; Ni: 231.6 nm; Cr: 267.7 nm; V: 3 110 nm; Mo: 281.6 nm; Al: 396.2 nm; Ti: 337.2 nm。

5)试样名称。不同来源 1 号, 2 号, 3 号 H13 热作模具钢试样。

6)材料主要成分。材料的主要成分为:C约0.4%;Si约1%;Mo约1%;Cr约5%。

<sup>[</sup>收稿日期] 2009-08-13;修回日期 2009-08-21

<sup>[</sup>基金项目] 科技部仪器技术改造升级基金资助项目(JCG99-5)

<sup>[</sup>作者简介] 王海舟(1940-),男,福建福州市人,教授,研究方向为冶金材料统计表征及冶金过程控制分析;E-mail:hzwangnacis@yahoo.com.cn

7)试样形状及分析区域。扫描分析部位为试 样横剖面中部:50 mm × 24 mm。

## 3 实验结果与讨论

# 3.1 不同模具钢横剖面各位置不同元素信息的 获得方法

金属原位统计分布分析技术是指金属材料较大 尺度范围内各化学组成及其状态的定量统计分布规 律的分析技术,是宏观平均含量和微区分析外的另 一种表征材料成分性能的综合统计表征方法<sup>[1,2]</sup>。 该方法以所获得材料中各位置、不同化学组成的原 始信息为基础,进行系统统计解析,从而实现大尺度 范围内,各化学组成的位置分布、状态分布、含量分 布的统计表征,得到一系列的新信息,如材料中各成 分的位置分布、最大偏析度的准确定位和定量、统计 偏析度、统计符合度、统计致密度、各夹杂物分类定 量、位置分布和粒度统计分布等。

如何快速获得大尺度范围内各位置、各化学组 成的原始定量信息,是实现原位统计分布分析技术 的关键环节之一。大尺度、快速、小束斑、多组分、原 始、定量是其核心。可选择的激发源有火花放电、激 光烧蚀及各类探针等;可选择的检测系统有光谱、质 谱及能谱等。火花源放电—光谱具有很好的多组成 同时定量性,但火花脉冲放电束斑直径达3~4 mm, 定点预燃连续放电导致重熔,使信号失去了原始性, 不能反映激发处的原始状态。笔者研究提出了火花 单次放电理论,发现激发斑点直径为4 mm 的脉冲 放电是由几十个火花单次放电组成,其单次放电斑 点仅为纳米~微米级,束斑与激发位置材料状态相 关,各通道信号强度与该位置成分含量定量相关。

对应于每一单次放电点,即每一单次放电过程, 由于采用多道分光系统同时测定,每一个单次放电 实际上可以同时得到该点的多元素强度信号,其各 元素单次放电信号的强度比分别与其所对应位置的 各元素含量间具有很好的定量相关性。

以火花单次放电分析理论为基础研究了实践金 属原位统计分布分析的两项关键技术:无预燃连续 激发同步扫描定位技术和单次放电信号分辨提取技 术,并研制成功金属原位(统计分布)分析仪器<sup>[3]</sup>。 该仪器可以快速获得材料大尺度范围内,各位置、各 通道(元素)的数以十万计的原始定量信息,从而实 现原位统计分布分析,并已成功地应用于连铸方坯、 板坯、舰船用钢、管线钢、不锈钢及高温合金等材料 的表征与解析,并进一步扩展到非平面及异形材料 (断口、焊缝、焊管、叶片、球扁钢等)的解析<sup>[4-6]</sup>。

## 3.2 各元素在模具钢中不同位置分布

当对材料进行无预燃连续扫描激发时,发生数 万次、数十万次、乃至数百万次单次放电,每一个单 次放电,均可同时获得各元素火花光谱信号。数百 万个光谱信号与试样表面不同位置相对应,同时每 一信号的强度反映了该位置各化学成分原始状态。 对这些信号的系统解析,进而获得被测样品的各成 分定量统计分布信息,即获得所扫描分析的区域内 在材料的不同位置各元素含量的统计定量分布,其 结果可以用二维等高图或三维视图的方式,给予直 观的定量表述。可以获得任意坐标点(*x*, *y*),各元 素的准确含量以及任意线段内各元素定量变化 规律。

该方法所得到的不同模具钢坯横剖面的各成分 分布三维视图直观地显示出3种试样中各元素的分 布趋势的差异,也可以采用横剖面各元素含量分布 的二维等高图的方式定量显示各元素在试样中的不 同位置(*x*, *y*)的(含量)分布,对不同试样间各成分 分布的差异性进行比较。图1为不同模具钢中碳元 素含量分布的三维视图与二维等高图,可直观反映 出1号模具钢碳元素分布的均匀度优于2号和3号 样品。

#### 3.3 不同模具钢坯横剖面各元素的最大偏析度

采用原位统计分布技术由于可以得到铸坯横剖 面上任何位置(x, y)上的准确含量,因此可以十分 准确地得到含量最高(或最低)点的位置坐标 (x, y)及准确含量 $C_{max}$ 。从数以万计的数据中可以 更准确地得到其含量的中位值 $C_0$ ,从而十分准确地 得到最大偏析点(x, y)的偏析度<sup>[7,8]</sup>:

$$P_{(x, y)} = (C_{\max}/C_0)$$
 (1)

同时,也可以根据要求计算出以最高偏析点为 中心的最大偏析区(例如1 mm×1 mm 或  $\phi$  1 mm) 内的平均含量( $C_{max}^{A}$ ),其与全部结果的平均值( $C_{A}$ ) 的比值用以表征最大偏析度,即:

$$P_{\rm A} = \left( C_{\rm max}^{\rm A} / C_{\rm A} \right) \tag{2}$$

表1列出了3种不同模具钢坯碳元素最大偏析 点的准确位置及其最大偏析度的准确数值,由表1 可以看出,2号试样的最大偏析度显然比1号和 3号试样大。



#### 图1 不同模具钢坯横剖面碳含量分布图

#### Fig. 1 Distribution maps of carbon content on the vertical section of mould steel billet samples

| 表 1 | 不同模具钢坯中碳元素的最大偏析度 |  |
|-----|------------------|--|
|     |                  |  |

Table 1The biggest segregation degrees of carbon onthe vertical section of mould steel billet samples

|     |       | 测定结果                 |           |
|-----|-------|----------------------|-----------|
| 试样号 | 平均值/% | 最大偏析点位<br>置(x, y)/mm | 最大偏<br>析度 |
| 1号  | 0.381 | (38.33,10.08)        | 1.155     |
| 2 号 | 0.408 | (47.00,1.92)         | 1.260     |
| 3号  | 0.379 | (20.00,0.08)         | 1.147     |

# 3.4 不同模具钢坯横剖面上指定线段的成分变化

为了了解铸坯某一剖面指定线段的成分变化趋势,采用间隔取样分析法所描绘出的分布曲线不仅 无法连续,而且曲线结果的重复性很差。原位统计 分布分析技术可以得到所测定剖面上数以万计与位 置相对应的各元素的含量信息,对这些信息进行解 析,即可得到任意线段内各元素的分布曲线<sup>[2]</sup>。例 如,在试样的特定线段范围内( $x = \cdots$ 或 $y = \cdots$ )某 元素含量的定量变化曲线,它具有非常好的重复性 以及准确性。

图 2 为 3 种模具钢坯在扫描区随机提取 y ∽ 12 mm 及 y ∽ 20 mm 处碳含量沿 x 方向变化曲线, 它反映出 x,y 方向性能差异性,2 号样品沿 x 方向 碳含量的分布逐步增大,具有明显的方向性。表 2 列出了相关线段的碳含量变化极差。2 号试样碳元 素含量变化曲线波动大,x 方向成分最大变化极差 分别为0.130 % 及0.119 %,极差变化比率分别为





表 2 碳含量沿 x 方向变化极差 Table 2 Range of carbon content along the specified line – segment (x)

|      | 고 사       |           | 测定结果                               |      |
|------|-----------|-----------|------------------------------------|------|
| 试样号  | 平均<br>值/% | 线段坐       | 极差                                 | 极差变化 |
|      |           | 标/mm      | $\bigtriangleup C(C_2 - C_1) / \%$ | 比率/% |
| 1 문  | 0.38      | y = 12.14 | 0.052(0.415 - 0.363)               | 13.6 |
| 1 -5 | 0.58      | y = 20.78 | 0.083(0.321 - 0.404)               | 21.8 |
| 2 🗉  | 0 409     | y = 12.04 | 0.130(0.470-0.340)                 | 31.9 |
| 25   | 0.408     | y = 19.22 | 0.119(0.446 - 0.327)               | 29.2 |
| • □  |           | y = 12.40 | 0.063(0.413 - 0.350)               | 16.6 |
| 3 号  | 0.379     | y = 19.70 | 0.088(0.408 - 0.320)               | 23.2 |

#### 3.5 模具钢坯各位置各元素按不同含量的权重

#### 比率(频度)统计分布

模具钢坯横剖面各化学组成的数以十万计火花 单次放电信号强度反映了各原位置的不同化学成分 含量及原始状态信息,可以对各位置的含量按不同 含量出现的频度进行统计解析,计算出各元素不同 含量段出现的权重比率(频度)统计分布。在模具 钢坯中,与各原位置相对应的各元素不同含量所占 的比率,可以定量表征模具钢的均匀性。从不同含 量所占权重比率的频度分布图的峰形可直观判定某 元素的偏析状况。如图 3 所示,2 号试样碳元素的 不同含量频度统计分布图,其峰形较宽且不对称,出现歧峰呈多峰分布,且歧峰的位置出现在低含量段的前区,说明样品中碳含量存在明显的负偏析区,从碳含量一位置分布二维等高图(见图1)可准确发现碳元素在样品坐标(x=0~16 mm, y=0~24 mm)范围内为负偏析区;3号样品也出现了歧峰,说明碳元素在3号模具钢坯上分布也不均匀,在样品坐标(x=26~45 mm, y=14~25 mm)范围内也出现了负偏析区;而1号试样碳元素的不同含量频度统计分布图,峰形较窄且对称,则表示碳含量在1号模具钢坯上分布比较均匀。

# 3.6 模具钢中各化学成分特定含量区间的统计 符合度

对各元素不同含量的权重比率统计分布进一步解 析,可得到某元素在特定含量区间(如允许差范围内) 所占的权重比率,或称出现频度,用以定量表征其特定 含量区间的统计符合度(H),其数值越大,表明在此材 料中该元素在固定含量区间的符合度较好,也可说明 其分布的均匀性较好。如表3所示,在2号试样中,碳 元素在其平均含量的国家标准规定允许差范围内 (C<sub>0</sub> ± R)所占频度,即统计符合度,仅为55.34%,远小 于1号和3号试样,也表明1号、3号试样均匀性较好, 特别是1号试样统计符合度达97.60%。



图 3 模具钢坯横剖面各原位置碳含量的权重比率统计分布

Fig. 3 Frequency distributions of different carbon content on the vertical section of mould steel billet samples

## 表 3 碳元素在特定含量区间范围内 所占的权重比率(统计符合度)

 Table 3
 Statistic degree of accord with carbon content

 within the permissive content range (weight ratios)
 %

| 项目     | 1 号样品             | 2 号样品             | 3 号样品         |
|--------|-------------------|-------------------|---------------|
| 含量特定范围 | $0.381 \pm 0.040$ | $0.408 \pm 0.040$ | 0.379 + 0.040 |
| 统计符合度  | 97.60             | 55.34             | 92.45         |

## 3.7 模具钢中各化学成分分布的统计偏析度

对模具钢中所获得的数以万计各原位置不同成 分的含量,按含量区间的权重比率统计分布进一步 解析,还可以得到所占权重比率特定置信度(95%) 的含量置信区间( $C_1 \sim C_2$ )及中位值( $C_0$ )置信扩展 幅度  $[Z = (C_2 - C_1)/2]$ ,即 95 % 置信度时,覆盖的 含量范围为 $(C_0 \pm Z)$ 。中位值置信扩展区间(Z)与 中位值(C<sub>0</sub>)的比率为中位值置信扩展率  $(S = Z / C_0)$ ,也可用于表征材料的统计偏析度,判 定材料的质量。表4列出了不同铸坯试样95%置 信度时,碳元素含量置信区间及中位值扩展率。含 量置信区间越小,表明碳元素在材料中的分布越均 匀。考虑到试样中碳元素含量差异的影响,采用中 位值置信扩展率(S)作为某元素在材料中偏析度的 表征更为合理。中位值置信扩展率(S),即统计偏 析度,其值越大,表明碳元素在材料中的分布偏析越 严重。在2号试样中,95%置信度时碳元素的中位 值置信扩展率,即统计偏析度(S)为14.08%,高于 1号及3号试样。1号试样的统计偏析度最小,仅为 9.02 % .

| 表4 95 % 置信度时碳含量 | *置信区间(统计偏析度) |
|-----------------|--------------|
|-----------------|--------------|

| Table 4         Statistic degree of segregation of C |                |               |               |  |  |  |  |
|--|----------------|---------------|---------------|--|--|--|--|
| within the   | permissive con | tent range of | f <b>95</b> % |  |  |  |  |
| 项目   | 1 号样品          | 2号样品          | 3 号样品         |  |  |  |  |

| 7.1  | 1 J II HH     | 2 J II HH    | р р п нн      |  |
|--|---------------|--------------|---------------|--|
| 含量置信区间<br>(C <sub>1</sub> - C <sub>2</sub> ) | 0.364 ~ 0.398 | 0.380 ~0.436 | 0.358 ~ 0.400 |  |
| 中位值置信<br>扩展幅度(Z)                             | 0.034         | 0.057        | 0.042         |  |
| 中位值( $C_0$ )                                 | 0.381         | 0.408        | 0.379         |  |
| 统计偏析度(S)                                     | 9.02          | 14.08        | 11.12         |  |

### 3.8 不同模具钢坯中各元素分布

同时可以获得 S, Si, Mn, P, Ni, Mo, V, Cr 及 Al 等元素分别在1号、2号和3号模具钢样品剖面的 含量 - 位置二维等高图及其不同含量段所占权重比 率的频度分布图。各模具钢样品的含量频度分布图 显示:2号样品中,各元素均出现非对称性的歧峰, 呈多峰分布, 且都出现在频度分布图前区, 即低含量 段,呈显著负偏析,表明上述元素在样品中存在较大 范围的负偏析区:3号的部分元素(Si, Mn, Mo, V, Cr)也出现非对称性的歧峰,同样出现在频度分布 图前区(低含量段),呈负偏析,2号、3号试样在相 应元素含量 - 位置二维等高图上均出现较大范围的 显著负偏析区:唯1号样品各元素的不同含量段的 频度分布比较对称,未出现歧峰。通过统计解析,得 到各元素的最大偏析度、统计偏析度及统计符合度, 分别列于表 5~表 7。1 号试样中 C, S, Si, Mn, P, Ni, Mo, V, Cr 各元素的统计偏析度均小于2号, 3 号,其统计符合度值均高于 2 号、3 号模具钢,其最 大偏析度值最小。上述元素在1号模具钢中的分布 较均匀。

#### 表 5 模具钢各试样中不同元素含量的最大偏析度

Table 5 The biggest segregation degrees of each

element content on the vertical section

01,

%

|    | of mould ste | er omet samples |       |
|----|--------------|-----------------|-------|
| 元素 | 1号样品         | 2号样品            | 3 号样品 |
| С  | 1.155        | 1.260           | 1.147 |
| S  | 1.151        | 1.395           | 1.355 |
| Si | 1.114        | 1.121           | 1.186 |
| Mn | 1.070        | 1.078           | 1.119 |
| Р  | 1.378        | 1.426           | 1.694 |
| Ni | 1.082        | 1.100           | 1.153 |
| Mo | 1.101        | 1.136           | 1.141 |
| V  | 1.303        | 1.346           | 1.365 |
| Cr | 1.110        | 1.150           | 1.163 |
| Al | 2.651        | 1.619           | 1.592 |

## 表 6 模具钢各试样中不同元素的统计偏析度

 Table 6
 Statistic degree of segregation of each

 element content on the vertical section

|    | of mould stee | el billet samples |       | % |
|----|---------------|-------------------|-------|---|
| 元素 | 1号样品          | 2号样品              | 3 号样品 |   |
| С  | 9.02          | 14.08             | 11.12 |   |
| S  | 7.04          | 19.82             | 8.01  |   |
| Si | 10.10         | 12.56             | 14.83 |   |
| Mn | 6.54          | 8.11              | 9.70  |   |
| Р  | 34.99         | 41.92             | 49.23 |   |
| Ni | 6.64          | 8.81              | 11.62 |   |
| Mo | 8.91          | 10.15             | 11.77 |   |
| V  | 22.22         | 26.61             | 29.68 |   |
| Cr | 11.59         | 14.65             | 15.69 |   |
| Al | 49.68         | 25.49             | 24.17 |   |

#### 表7 模具钢各试样中不同元素含量的统计符合度

 Table 7
 Statistic degree of accord with each element content within the permissive content range on the vertical section of mould steel billet samples

|    | 1号样品  |           | 2号    | 样品        | 3 号样品 |           |
|----|-------|-----------|-------|-----------|-------|-----------|
| 元素 | 中位值   | 统计符<br>合度 | 中位值   | 统计符<br>合度 | 中位值   | 统计符<br>合度 |
| С  | 0.381 | 97.60     | 0.408 | 55.34     | 0.379 | 92.45     |
| S  | 0.004 | 100.00    | 0.005 | 97.38     | 0.004 | 100.00    |
| Si | 1.008 | 66.41     | 0.991 | 45.01     | 0.957 | 45.40     |
| Mn | 0.439 | 95.59     | 0.425 | 91.02     | 0.429 | 82.34     |
| Р  | 0.012 | 96.75     | 0.013 | 94.42     | 0.012 | 85.57     |
| Ni | 0.147 | 99.56     | 0.164 | 97.29     | 0.177 | 92.10     |
| Mo | 1.355 | 90.94     | 1.414 | 66.23     | 1.333 | 56.10     |
| V  | 0.789 | 50.93     | 0.836 | 37.99     | 0.781 | 31.28     |
| Cr | 5.308 | 78.94     | 5.406 | 56.61     | 5.201 | 56.32     |
| Al | 0.021 | 93.66     | 0.026 | 98.62     | 0.032 | 96.54     |

### 3.9 不同模具钢坯中夹杂物原位统计分布分析

3.9.1 不同模具钢坯中夹杂物含量分析

当火花单次放电发生在夹杂位置时,与固溶区的放电信号相比,出现放电信号的异常增大,而其出现异常值的频度则与夹杂物的含量具有相关性<sup>[7-9]</sup>。可以根据异常信号出现的频次与总信号的频次(固溶态的信号频次与夹杂物信号的频次之和)的比值以及对应元素的总含量,计算出夹杂物的准确含量,而无须依赖夹杂物的标准物质。由于是大面积扫描得到的结果,因而更具有代表性,因而可以得到在材料中不同位置夹杂物统计定量分布的信息。3个模具钢试样中存在铝及钙的夹杂物,其含量如表8所示,并观察到较多Al,Ca单次放电异常火花(见图4)。

表 8 Al 夹杂物和 Ca 夹杂物定量分析结果

 Table 8
 Content of Al – and Ca – inclusions on

 the vertical section of mould steel billet samples

|     |           | -         |
|-----|-----------|-----------|
| 样品号 | Al 类夹杂/%  | Ca 类夹杂/%  |
| 1号  | 0.000 283 | 0.000 12  |
| 2号  | 0.000 208 | 0.000 18  |
| 3号  | 0.000 318 | 0.000 053 |

## 3.9.2 夹杂物组成分析

根据原位分析的通道合成技术,对所得到的各 通道的单次火花数据进行异常放电信号合成,可准 确解析钢中夹杂物的存在状态。表9列出了3个试 样中各种铝夹杂物所占的比例。由 Al, Ca, S 三种 元素的异常单次火花通道合成表明,铝类夹杂物相 当一部分以 Al - Ca - S形式存在(见图 5);一部分 铝类夹杂物以 Al - Ca - X(O)形式存在;还有部分 铝类夹杂物以 Al - X(N)形式存在。

表9 铝类夹杂物种类分析

| Table 9 | Individua  | al conten | t for A | l – dif | ferent | inclusion | S |
|---------|------------|-----------|---------|---------|--------|-----------|---|
| on the  | vertical s | ection of | mould   | steel   | billet | samples   | % |

| 样品号 | Al – Ca – S | Al – Ca – X(0) | Al - Y(N) |
|-----|-------------|----------------|-----------|
| 1号  | 52.39       | 19.87          | 27.74     |
| 2 号 | 32.82       | 43.26          | 23.92     |
| 3号  | 33.73       | 46.41          | 19.83     |



图 4 不同模具钢坯 Al, Ca 火花单次放电异常信号图

Fig. 4 Abnormal discharge information of Al, Ca of single discharge on the vertical section of mould steel billet samples





section of mould steel billet samples

## 3.9.3 夹杂物粒度分析

研究表明,火花单次放电具有界面优先放电的 特性,多沿析出相、夹杂物的边界放电,因此其放电 点的束斑为非约束性束斑,并取决于放电点的材料 状态,由于在夹杂及析出相的边界放电,束斑大小反 映了夹杂物(或析出相)粒径(周长),束斑大小从纳 米到微米不等,在夹杂物处出现单次放电异常信号 响应的强度大小和其粒度密切相关。因此通过对异 常信号进行定量统计分布分析研究,可以得到夹杂 物的粒度分布。各模具钢样品中 Al 类夹杂物的粒 度分布统计结果见表 10。

#### 表 10 Al 类夹杂物的粒径分布统计结果

Table 10 Grain size distribution of Al - inclusions on

the vertical section of mould steel billet samples

|     | <3 µm | 3~5 µm | 5~10 µm | >10 µm | 县 十 約 亿 / |
|-----|-------|--------|---------|--------|-----------|
| 样品号 | 统计权   | 统计权    | 统计权     | 统计权    | 取八型 [[/   |
|     | 重/%   | 重/%    | 重/%     | 重/%    | μm        |
| 1号  | 90.65 | 6.21   | 2.85    | 0.29   | 18.86     |
| 2 号 | 91.90 | 6.26   | 1.73    | 0.11   | 12.87     |
| 3号  | 90.64 | 6.75   | 2.29    | 0.32   | 16.61     |

#### 3.10 不同模具钢坯的统计致密度(统计疏松度)

根据原位统计分布分析可以得到的每一个单次 放电位置各元素的含量。单次放电发生在致密位置 时,其各元素含量的总和100%;单次放电发生在疏 松或缺陷位置时,其各元素含量的总和应小于 100%。因此可以将每一单次放电位置各元素含量 的总和,表征该位置的致密度(*D<sub>i</sub>*),可称之为该单 次放电位置的表观致密度。即:

$$D_i = C_{A,i} + C_{B,i} + \cdots \qquad (3)$$

式(3)中, $D_i$ 为第i次放电位置的表观致密度; $C_{A,i}$ 为第i次放电位置的A元素含量; $C_{B,i}$ 为第i次放电位置的B元素含量;以此类推。理论上致密位置的所有元素含量的总和应为100%,即致密位置的表观致密度 $D_i$ 应为1,而实际上各位置的表观致密度大多小于1。

对于非合金钢材料第 *i* 次放电位置的表观致密 度的计算可以简化,用铁信号强度进行统计。根据 原位统计分布分析可以得到每一单次放电位置铁元 素的光谱信号。*i* 位置单次放电铁元素光谱信号强 度(*I*<sub>Fe,*i*</sub>),单次放电发生在材料的致密位置时,铁 元素光谱强度信号应为最大值(*I*<sub>Fe,max</sub>)。其比值 (*I*<sub>Fe,*i*</sub>/*I*<sub>Fe,max</sub>)近似于该 *i* 单次放电位置的表观致密 度  $D_i$ ,即:

$$D_i = I_{\mathrm{Fe},i} / I_{\mathrm{Fe},\mathrm{max}} \tag{4}$$

对试样上所得到的数以万计不同位置的表观致 密度统计平均值,即为统计致密度 D。

$$D = \sum_{i=1}^{n} D_i / N \tag{5}$$

式(5)中, N 为放电的总次数。统计致密度是 材料致密(疏松)程度综合评价参数,理论致密材料 的统计致密度应为1。

式(6)为材料中每一个位置的表观致密度与统 计致密度的均方差与统计致密度的比值 P,,定义为 统计疏松度,可作为材料疏松度的表征参数。

$$P_{r} = \frac{\sqrt{\sum_{i=1}^{n} (D_{i}^{2} - D^{2})/N}}{D}$$
(6)

所有统计解析结果可以采用三维视图或二维等 高图的方式图示,能直观地显示出缺陷及疏松的位 置及分布,也可准确计算出材料的特定位置表观致 密度以及材料的统计致密度,以此作为材料疏松度 的一个定量判定比较方法。

图 6 是 3 种不同模具钢坯横剖面致密度的三维 视图或二维等高图。可以直观地表述铸坯的缩孔、 疏松的部位及其变化,得到剖面上任意指定位置 (*x*,*y*)致密度的数值,并由整个剖面所得到的数以 万计所有点的致密度,统计计算准确地得到铸坯横 剖面统计致密度及统计疏松度(见表 11)。1 号模 具钢的统计致密度达 0.942 9(统计疏松度7.09), 优于 2 号及 3 号模具钢。



图 6 不同模具钢坯横剖面表观致密度分布图

Fig. 6 The density distribution on the vertical section of mould steel billet samples

#### 表 11 各试样统计致密度

 Table 11
 The statistic density on the vertical section of mould steel billet samples

| 项目    | 1号样品    | 2号样品    | 3号样品    |
|-------|---------|---------|---------|
| 统计致密度 | 0.942 9 | 0.927 6 | 0.932 6 |
| 统计疏松度 | 7.09    | 8.94    | 8.31    |

# 4 结语

金属原位统计分布分析技术是指金属材料较大 尺度范围内各化学组成及其状态的定量统计分布规 律的分析技术,是宏观平均含量和微区分析外的另 一种表征材料成分性能的综合统计表征方法。以火 花单次放电无预燃连续激发光谱高速采集解析技术 为基础研究成功的金属原位分析仪能有效地实现金 属材料的原位统计分布分析,该方法以所获得材料 中各位置、不同化学组成的原始信息为基础,进行统 计解析,从而实现大尺度范围内,各化学组成的位置 分布、状态分布、含量分布统计表征,得到一系列的 新信息。采用该项技术对不同来源的模具钢进行解 析,定量表征了不同质量热作模具钢试样的最大偏 析度、统计偏析度、统计符合度、统计致密度、以及夹 杂物种类、含量以及粒度统计分布的差异性。

#### 参考文献

- [1] 王海舟. 原位统计分布分析—材料研究及质量判据的新技术
   [J]. 中国科学(B辑),2002,32 (6):481-484
- [2] 王海舟,赵 沛,陈吉文,等.低合金钢连铸坯的原位统计分布 分析研究[J].中国科学(E辑),2005,35(3):206-270
- [3] 王海舟. 21世纪冶金分析的若干问题[J].钢铁,2000,35(1): 73-78
- [4] 王海舟. 金属原位分析系统[J]. 中国冶金,2002,(6):20-22
- [5] 杨志军,王海舟.火花光谱原位分析技术对连铸方坯质量分析 的应用研究[J].钢铁,2002,(增刊):189-193
- [6] 杨志军,王海舟.用原位分析方法研究连铸板坯的偏析和夹杂
   [J].钢铁,2003,38(3):61-63
- [7] 王海舟,李美玲,陈吉文,等. 连铸钢坯质量的原位统计分布 分析研究[J].中国工程科学,2003,5(10):34-42
- [8] 杨志军,王海舟.不同结晶态低合金钢方坯的原位分析[J].钢 铁,2003,38(9):67-71
- [9] Hongbin Gao, Liangjing Yuan, Haizhou Wang. Original position statistic distribution analysis for Al inclusion in continuous - casting thin slab [J]. Advanced Materials Research, 2007, 15 - 17: 798 - 803

# Original position statistic distribution analysis (OPA) on the quality of mould steel billet

Wang Haizhou, Li Meiling, Zhang Xiuxin, Wu Chao

(Central Iron & Steel Research Institute, Beijing 100081, China)

[Abstract] Through the analysis of mould steel from different sources by the original position statistic distribution analysis (OPA), new information on the position, state and content distribution of each chemical component in the cross section of mould steel was obtained in a relatively wide range. As a result, the differences among the parameters of mould steel from different sources were quantitatively characterized, including the biggest segregation, the statistic degree of segregation, statistic degree of accord with contents (statistic degree of homogeneity), the statistic density as well as the content, variety and statistic size distribution of the inclusions. The experimental results could be used as reference for analyzing the quality variance of mould steel from different sources.

[Key words] original position statistic distribution analysis; mould steel; degree of statistic segregation; degree of statistic homogeneity; inclusion