# 高温合金压气机盘锻件纵断面中铌分布 的原位统计分布分析表征

王海舟,李美玲,庄景云

(钢铁研究总院,北京 100081)

[摘要] 采用原位统计分布分析表征技术系统研究了 GH169 高温合金压气机盘纵断面不同部位铌分布的规律。以所得到的与样品原位置相对应的数以万计原始信号系统解析为基础,进而获得压气机盘锻件的纵断面不同部位铌的定量统计分布信息以及加工工艺过程中铌的迁移规律。准确计算判定了盘纵断面不同部位铌的最大偏析度,提出了95%置信度时中位值置信扩展率,即统计偏析度(S)新参数,用以表征铌在压气机盘中分布的均匀度;提出了所有数据在特定含量区间(Co ± R)的频度(权重)比率,即统计符合度(F)新参数,用以表征预设质量控制区间铌含量的一致性的概率。采用原位统计分布分析的表征方法,准确定量地评定了高温合金压气机盘件纵断面不同部位铌的分布均匀度和符合度,为加工后盘件的质量控制评估提供了参考。

[关键词] 原位统计分布分析表征技术;高温合金压气机盘;铌;统计偏析度;统计符合度;质量控制 [中图分类号] TG115 [文献标识码] A [文章编号] 1009-1742(2011)10-0019-09

## 1 前言

原位统计分布分析表征技术(original position statistic distribution analysis, OPA)是金属材料研究 及质量判据的一项新技术<sup>[1-4]</sup>。它不同于现有的宏 观分析技术(平均含量测定)及微观组织结构分析 技术,以测量信息的原始性、原位性及统计性为特 征,反映了金属材料较大尺度范围内化学组成及组 织形态的定量统计分布规律<sup>[5]</sup>。采用该项技术可 以得到金属材料中化学组成的位置分布统计信息、定量分布信息以及状态分布等一系列材料特性表征 的新信息<sup>[6-10]</sup>。铌分布的均匀性对 GH169 高温合 金压气机盘的性能有很大的影响,质量控制要求铌 分布的波动范围控制在±0.1 %之内。文章采用原 位统计分布分析表征技术,研究了 GH169 高温合金 压气机盘锻件纵断面的加工工艺过程中铌的迁移及 分布规律,按质量预设目标区间评价了质量符合一

致性的概率,为盘件质量控制评估提供了参考。

- 2 实验部分
- 2.1 仪器装置

OPA-100 型金属原位分析仪:钢铁研究总院研制。

- 2.2 实验方法
- 2.2.1 试样制备

待测 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面用 铣床加工出一个平面,然后用适当的砂纸磨出新鲜 面,也可以直接使用经过酸洗的样品表面。

2.2.2 扫描方式

试样扫描方式为线性面扫描,沿 X 轴方向连续 扫描,扫描速度为1 mm/s; Y 轴方向为步进方式,间 隔为4 mm。

2.2.3 实验参数

选择金属原位分析仪实验参数如下:激发频率:

<sup>[</sup>收稿日期] 2011-08-15

<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

480 Hz;激发电容:7.0 μF;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; 扫描速度:1 mm/s; 充气时间:15 s; Nb 通道: 319.5 nm;Fe 参比通道:271.4 nm。

2.2.4 扫描部位及范围

如图 1 所示,将 GH169 高温合金压气机盘锻件 纵断面按如下 5 个部位:下模冷模影响区与幅板 (1#)、篦齿与幅板过渡区(2#)、篦齿(3#)、轮毂与 试样环(4#)以及锻件中心部位(5#)分别进行原位 统计分布分析,扫描区尺寸见表 1。



图1 GH169 高温合金压气机盘纵断面扫描范围

Fig. 1 Five scanned areas on the vertical section of GH169 superalloy compressor disk

#### 表1 压气机盘纵断面扫描区域

Table 1 Scanned area's sizes in the vertical

section of superalloy compressor disk

区域	部位	扫描尺寸/(mm ×mm)
1#	下模冷模影响区与幅板	80 × 20
2#	篦齿与幅板过渡区	$80 \times 20$
3#	篦齿	$45 \times 20$
4#	轮毂与试样环	80 × 8
5#	锻件中心	$40 \times 16$

### 3 实验结果和讨论

#### 3.1 压气机盘纵断面不同部位铌的分布

采用原位统计分布分析表征技术对 GH169 高 温合金压气机盘锻件的5个部位分别进行原位统计 分布分析比较。通过对无预燃、连续扫描激发的火 花放电所产生的铌单次放电信号进行高速的数据采 集和解析,在试样每一扫描区内,可以得到相应的数 以万计铌的单次放电信号。这些信号与试样纵断面 扫描区内的不同位置相对应,同时每一信号的强度 反映了该位置铌元素的原始状态,对这些信号的系 统解析,进而获得被测盘件中铌定量统计分布信息。

通过该技术得到 GH169 高温合金压气机盘锻

件纵断面不同部位铌含量分布,其三维视图(见图 2 (a))直观地表征了铌元素在扫描区域内分布趋势的差异。

图 2(b)是 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断 面铌分布的二维等高图,它可以定量表征铌含量在 盘件中不同区域内的分布,也可以对盘件中不同区 域间铌分布的差异性进行比较。区域 1#系压气机 盘锻件下模冷模影响区与幅板部位,在该区的左下 部(*X*≈0~20,*Y*≈0~4)为富集区,铌含量≥5.20%;区 域 5#系压气机盘锻件中心部位,在该区的中部(*X*≈ 11~27,*Y*≈8~18)为富集区,铌含量≥5.20%。

铌含量的二维等高图及三维视图均清晰地表征 了在加工工艺过程中铌向1#下模冷模影响区与幅 板部位及5#锻件中心部位迁移的趋势。

3.2 压气机盘锻件纵断面不同部位铌的最大偏析

常规的铸坯中心偏析的测定方法是采用定点取 样,然后进行相应的化学分析,根据不同点得到的化 学成分,其最高含量(C<sub>max</sub>)与平均含量(C<sub>0</sub>)的比值 (C<sub>max</sub>/C<sub>0</sub>)视为最高偏析度。显然,这种方法无法准 确判定最大偏析的位置,因此结果的再现性及重复 性均很差。即使采集到了中心偏析的点,也还会因 为采样点过大而影响分析结果的准确性,因此,其判 定结果的准确性和重现性均不理想。

采用原位统计分布表征技术,根据不同压气机 盘纵断面不同部位铌元素含量分布的二维等高图, 可以得到压气机盘纵断面上任意指定位置(坐标, *X*,*Y*)铌的含量,因此可以十分准确地判定含量最高 (或最低)点(μm 尺度)的位置坐标(*X*,*Y*)及准确含 量(*C*<sub>max</sub>);同时从数以万计的数据中可以更准确地 得到其含量的中位值或平均值(*C*<sub>0</sub>);从而十分准确 地得到最大偏析点(*X*,*Y*)的偏析度:

#### $\mathbf{P}_{X,Y} = C_{\max} / C_0$

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( $C_{max}^{A}$ ),其与全部结果的中位值( $C_{0}$ )或平均 值( $C_{A}$ )的比值用以表征最大偏析度,即:

### $P_{\rm A} = C_{\rm max}^{\rm A} / C_{\rm A}$

表2列出了 GH169 高温合金压气机盘纵断面 不同部位铌分布最大偏析点的准确坐标(X,Y)位置 及其最大偏析度的准确数值。在盘件1#区中,铌的 最大偏析点位置坐标位于(8.27,0.00),其最大偏 析度为1.125;在盘件2#区中,铌的最大偏析点坐标 位于(79.73,0.007),其最大偏析度为1.028;在盘 件 3#区中, 铌的最大偏析点坐标位于(2.40,4.00), 其最大偏析度为 1.030; 在盘件 4#区中, 铌的最大偏 析点坐标位于(76.00, 0.03), 其最大偏析度为 1.021;在锻件中心 5#区中, 铌的最大偏析点坐标位 于(16.80, 11.95), 其最大偏析度为 1.085。



图 2 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面铌含量分布图

#### Fig. 2 Distribution maps of niobium content on the vertical section of superalloy compressor disk

显然, GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面的 下模冷模影响区与幅板部位(1#区域)和盘件中心 部位(5#区域)的铌的最大偏析度较高,在1.08 以 上; 篦齿与幅板过渡区、篦齿以及轮毂与试样环等其 他部位的最大偏析度较低, 小于1.03。

> 表 2 GH169 高温合金压气机盘纵断面中的 最大偏析

Table 2 Maximum segregation degree of niobium on the vertical section of GH169 superalloy compressor disk

	*	U I	
		解析结果	
区域号	Nb 平均	最大偏析点	最大偏
	含量/%	位置(X,Y)	析度 PA
1#	5.117	(8.27,0.07)	1.125
2#	5.117	(79.73,0.007)	1.028
3#	5.156	(2.40,4.00)	1.030
4#	5.189	(76.00,0.03)	1.021
5#	5.167	(16.80,11.95)	1.085

3.3 压气机盘纵断面上指定线段的成分变化 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面不同部 位通过其最高偏析点 X 轴及 Y 轴方向指定线段的 铌含量变化趋势如图 3 所示。GH169 高温合金压 气机盘锻件纵断面的下模冷模影响区与幅板部位 (1#区域)和锻件中心部位(5#区域)通过其最大偏 析点的铌含量的波动较大;2#篦齿与幅板过渡区、3# 篦齿以及 4#轮毂与试样环等其他部位铌含量的波 动较小。

3.4 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面各原

位置铌元素不同含量的频度统计分布

3.4.1 铌各原位置不同含量频度统计分布的峰形 分析

对整个压气机盘锻件纵断面各部位(1~5#区 域)统计结果的综合解析结果见图4和表3。由于 可以同时得到压气机盘纵断面数以万计次放电信 号,这些信号与盘件表面不同位置相对应,同时每一 信号的强度反映了该位置原始状态的铌的信息,可 以计算出不同铌含量所占的权重比率(频度)统计 分布。由与各原位置相对应的在压气机盘锻件纵断







面中不同含量铌所占的比率,可以定量表征压气机 盘锻件铌元素的均匀性。从不同含量所占权重比率 分布图的峰形可直观地评价元素分布的均匀性。

在整个 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面上, 铌含量频度(权重比率) 统计分布图的峰形较 窄; 铌含量分布为4.992 % ~5.640 %, 其极差为0.648 %。可以直观地判断在整个压气机盘锻



图 4 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面 各原位置元素含量的频度统计分布

### Fig. 4 Content-frequency distribution of niobium at corresponding original position on the vertical section of compressor disk

件纵断面上铌元素的含量频度分布较为集中,即表 示铌元素在压气机盘锻件中的分布比较均匀。

3.4.2 盘件中铌分布的统计偏析度

对各原位置成分含量的权重比率统计分布进一步解析,可以得到所占权重比率特定置信度的含量 置信区间(*C*<sub>1</sub>—*C*<sub>2</sub>)的95%置信度中位值(*C*<sub>0</sub>)置信 扩展幅度[*Z* = (*C*<sub>2</sub>—*C*<sub>1</sub>)/2],即95%置信度时涵盖 的含量范围为(*C*<sub>0</sub> ± *Z*)。中位值(*C*<sub>0</sub>)置信扩展区间 (*Z*)与中位值(*C*<sub>0</sub>)的比率——中位值置信扩展率 (*S* = *Z*/*C*<sub>0</sub>)可用于表征材料中铌元素的偏析,称之 为统计偏析度。当某元素含量相同时,含量置信区 间越小,表明该元素在材料中的分布越均匀。考虑 到试样中元素含量的差异的影响,采用中位值置信 扩展率(*S*)作为某元素在材料中的偏析度的表征更 为合理。统计偏析度(*S*)越小,表明该元素在材料 中的分布越均匀。

表3列出了整个 GH169 高温合金压气机锻件 盘纵断面范围内频度(权重比率)分布的解析结果。 由表3可见,加工前,95%置信度时,铌的含量置信 区间为5.052%~5.250%,其中位值为5.152%, 中位值扩展率即统计偏析度为1.96%。说明铌元 素在整个 GH169高温合金压气机盘锻件纵断面范 围内总体来说具有较好的均匀性。

# 表3 GH169 高温合金压气机盘纵断面各原位置铌元素含量的 频度(权重比率)统计分布解析

Table 3 Analysis of frequency distribution of niobium content at corresponding original position

on the vertical section of GH169 superalloy compressor disk

	解析结果/%				
	加工前	加工后			
含量分布范围	4.992 ~ 5.640	5.040 ~ 5.322			
含量极差	0.648	0.322			
95 % 置信度含量置信区间	5.052 ~ 5.250	5.116 ~ 5.206			
含量置信区间幅宽( $C_2 - C_1$ )	0.198	0.090			
中位值置信扩展幅度(Z)	0.099	0.045 2			
中位值(C <sub>0</sub> )	5.152	5.158			
统计偏析度(中位值置信扩展率,S)	1.96	0.877			
质量控制指定范围	5.052 ~ 5.252	5.058 ~ 5.258			
统计符合度(质量控制指定范围权重比率,H)	95.43	99.53			

3.4.3 盘件中铌分布质量控制限区间的统计符合 度

对各原位置成分含量的频度比率统计分布进行 解析,可得到某元素特定含量区间(如质量控制限 区间范围内)所占的权重比率(%)(或称出现频 度),用以定量表征其符合性,称之为统计符合度。 统计符合度越大,表明在此材料中该元素分布的均 匀性好,与预设质量控制目标具有较好的一致性。

如表3 所示,在整个高温合金压气机盘件纵断 面上,铌含量的中位值为5.152%;铌含量在质量控 制指定含量区间(5.152±0.100)%范围内所占频 度比率,即统计符合度为95.43%。说明铌在整个 GH169高温合金压气机盘纵断面范围内与质量控 制要求基本符合。

3.5 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面不同 部位各原位置铌含量的频度统计分布

3.5.1 各部位频度统计分布的峰形分析

对 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面不同 部位的铌元素含量分别进行频度(权重比率)统计 分布解析。其结果如图 5 及表 4 所示,GH169 高温 合金压气机盘纵断面的篦齿与幅板过渡部位(2#区 域): 铌元素含量分布在 5.040 % ~ 5.273 %, 铌含 量极差为 0.233 %; 篦齿部位(3#区域): 铌元素含 量分布在 5.084 % ~ 5.322 %, 铌含量极差为 0.238 %; 轮毂与试样环部位(4#区域): 铌元素含量 分布在 5.121 % ~ 5.310 %, 铌含量极差为 0.189 %。上述 3 个区域中铌元素的含量权重比率统计分 布图其峰形较窄, 铌含量极差较小, 均小于 0.25 %, 说明这三个区域中铌元素的含量权重比率分布较为 集中, 即表示铌元素在压气机盘锻件的上述区域中 分布比较均匀。

但其下模冷模影响区与幅板部位(1#区域): 铌 元素含量分布在4.992%~5.796%, 铌含量极差 为0.804%; 中心部位(5#区域): 铌元素含量分布 在5.026%~5.640%, 铌含量极差为0.614%。 上述两个区域铌元素的含量权重比率(频度)统计 分布图的峰形相对较宽, 呈非对称性, 铌含量极差较 大, 均大于0.6%, 说明在这两个区域内铌元素的含 量分布较其他区域分散, 即表示在压气机盘的上述 区域中, 特别是中心部位, 铌元素的分布相对比较不 均匀。



图 5 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面不同部位铌含量的频度(权重比率)统计分布

# Fig. 5 Frequency distributions of niobium content in different regions of vertical section of GH169 superalloy compressor disk

#### 表4 压气机盘锻件纵断面不同部位铌含量分布范围

#### Table 4 Intervals of niobium content in different regions of superalloy compressor disk

元素	项目	解析结果					
		1 #	2#	3#	4#	5#	
Nb	铌含量分布范围/%	4.992 ~ 5.796	5.040 ~ 5.273	5.084 ~ 5.322	5.121 ~ 5.310	5.026 ~ 5.640	
	铌含量极差/%	0.804	0.233	0.238	0.189	0.614	

3.5.2 盘件各部位铌分布的统计偏析度

如表 5 及图 5 所示, GH169 高温合金压气机盘 锻件纵断面的 1 #区域: 95 % 置信度时铌分布的统 计偏析度(S)为 1.756 %; 2 #区域: 95 % 置信度时铌 分布的统计偏析度(S)为 0.931 %; 3 #区域: 95 % 置 信度时分布的统计偏析度(S)为0.922%;4#区域: 95%置信度时分布的统计偏析度(S)为0.792%; 5#区域:95%置信度时分布的统计偏析度为(S)为 2.386%。

Table 5	Statistic segr	egation degre	e of differen	t regions at	95 %	of confidence	degree
	表 5	不同部位 95	%置信度时	铌分布的统	计偏析	F度	

云 麥	商日	解析结果					
儿亲	坝口	1#	2#	3#	4#	5#	
	<b>05</b> %	5.064 0,	5.0780,	5.1163,	5.1550,	5.0815,	
Nb	55 加强及百里且旧区问(61,62)/加	5.243 3	5.173 3	5.211 0	5.235 7	5.327 7	
	含量置信区间幅宽( $C_2-C_1$ )/%	0.1793	0.095 3	0.095 2	0.080 7	0.246 2	
	中位值置信扩展幅度(Z)/%	0.089 65	0.047 65	0.047 6	0.040 35	0.123 1	
	中位值(C <sub>0</sub> )/%	5.106	5.120	5.160	5.195	5.159	
	统计偏析度(中位值置信扩展率 S)/%	1.756	0.931	0.922	0.792	2.386	

显然,GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面的 原位统计分布解析结果表明:盘件的2#篦齿与幅板 过渡区、3#篦齿与轮毂与4#试样环等部位,95 %置 信度时铌元素分布的统计偏析度(S)较低,均小于

1%,说明在压气机盘锻件的上述区域中铌的含量 分布较为集中,表示铌在压气机盘的上述区域中分 布比较均匀。

但其下模冷模影响区与幅板部位(1#区域)和

中心部位(5#区域),95%置信度时铌分布的统计偏 析度(S)较高,均大于1%,特别是中心部位,95% 置信度时铌分布的统计偏析度(S)大于2%,为 2.386%,说明在这两个区域内铌的含量分布较其 他区域分散,表示在压气机盘锻件的上述区域中,铌 的分布相对比较不均匀。

3.5.3 各部位铌分布在质量控制限区间的统计符 合度

如表 5 及图 5 所示:高温合金压气机盘件纵断 面的 2#区域, 铌的平均含量为 5.117 %, 铌含量在 质量控制限区间(5.117 ±0.100)% 范围内所占权 重比率,即统计符合度为 99.67 %; 3#区域, 铌的平 均含量为5.156 %, 铌含量在质量控制限区间(5. 156 ±0.100)% 范围内所占权重比率, 即统计符合 度为 98.91 %; 4#区域, 铌的平均含量为 5.189 %, 铌含量在质量控制限区间(5.189 ±0.100)% 范围 内所占权重比率, 即统计符合度为 99.94 %; 但 1# 区域, 铌的平均含量为 5.117 %, 铌含量在质量控制 限区间(5.117 ±0.100)% 范围内所占权重比率, 即 统计符合度为 94.61 %; 5#区域, 铌的平均含量为 5. 167 %, 铌含量在质量控制限区间(5.167 ±0.100) % 范围内所占权重比率, 即统计符合度为 91.40 %。

显然,高温合金压气机盘锻件纵断面的原位统 计分布解析结果表明:在2#篦齿与幅板过渡区、3# 篦齿以及轮毂以及4#试样环等部位,铌分布的统计 均匀度较高(均大于98%),说明铌的含量分布较 为集中,表示铌在压气机盘锻件的上述区域中分布 比较均匀。

但是其下模冷模影响区与幅板部位(1#区域)和中 心部位(5#区域), 铌的含量在质量控制区间(铌含量平 均值±0.100%)范围内的统计符合度相对较低(均小 于95%),特别是中心部位, 铌的含量在质量控制限区 间(铌含量平均值±0.100%范围内)的统计符合度仅 为91.40%。说明在这两个区域内铌元素的含量分布 较其他区域分散, 表示在压气机盘锻件的上述区域中, 尤其中心部位, 铌元素的分布相对比较不均匀, 不符合 质量控制要求, 存在风险。

3.6 加工后 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面 银含量的频度统计分布解析

高温合金压气机盘件的下模冷模影响区(1#) 和中心部位(5#),加工成品过程中基本去除,加工 后 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面,铌含量的 频度(权重比率)统计分布图的峰形对称。如表 3 所示, 铌含量分布区间由 4.992 % ~5.640 % 缩小 到5.040 % ~5.322 %, 铌含量极差由 0.648 % 大幅 度降为 0.322 %。

加工后 GH169 高温合金压气机锻件盘纵断面, 在权重比率为95 % 置信度时,铌的含量分布的置信 区间为5.116 % ~5.206 %;其中位值为5.158 %, 中位值扩展率,即统计偏析度由加工前的1.96 %大 幅度降为0.877 %。说明加工后的 GH169 高温合 金压气机盘件成品中铌分布的均匀度大大提高。

此外,加工后 GH169 高温合金压气机盘件纵断 面铌含量的中位值改变为 5.158 %,此时,铌含量在 质量控制限区间(5.158 ± 0.100)%范围内所占频 度比率,即统计符合度由加工前的 95.43 % 大幅度 提高到 99.53 %。

铌的原位统计分布分析技术表征说明:加工后 GH169 高温合金压气机盘完全符合质量控制的要求。

#### 4 结语

1)采用原位统计分布分析技术系统研究了 GH169高温合金压气机盘纵断面不同部位铌分布 的规律。以所得到的与样品原位置相对应的数以万 计原始信号系统解析为基础,获得压气机盘锻件的 纵断面不同部位铌的定量统计分布信息以及加工工 艺过程中铌的迁移规律。准确计算判定了机盘纵断 面不同部位铌的最大偏析度,提出95%置信度时中 位值置信扩展率,即统计偏析度(S)的新参数,用以 表征铌在压气机盘中分布的均匀度;提出了所有数 据在特定质量控制限区间(C。±R)的频度(权重比 率),即统计符合度(F)的新参数,用以表征预设质 量控制区间铌含量的一致性概率。采用原位统计分 布分析的表征方法,可准确定量地判定高温合金压 气机盘件纵断面不同部位铌的分布均匀度和符合 度,为加工后盘件的质量控制评估提供了参考。

2)采用原位统计分布表征技术判定了 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面各部位的最大偏析点 坐标(X,Y)及最大偏析度:P<sub>(X,Y)</sub> = C<sub>max</sub>/C<sub>0</sub>。其下模 冷模影响区与幅板部位(1#区域)和中心部位(5#区 域)的铌的最大偏析较高,在1.08 以上;2#篦齿与 幅板过渡区、3#篦齿与轮毂以及4#试样环等其他部 位的最大偏析较低,小于1.03。

3)GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面的原 位统计分布解析结果表明:盘件的篦齿与幅板过渡 区(2#区域)、篦齿(3#区域)以及轮毂与试样环(4# 区域)等部位,95%置信度时铌分布的统计偏析度 (S)较低,均小于1%,说明在压气机盘锻件的上述 区域中铌的含量分布较为集中,表示铌在压气机盘 的上述区域中分布比较均匀。但其下模冷模影响区 与幅板部位(1#区域)和锻件中心部位(5#区域), 95%置信度时铌分布的统计偏析度(S)较高,均大 于1%,特别是中心部位,其元素95%置信度时铌 元素分布的统计偏析度(S)大于2%,为2.386%, 说明在这两个区域内铌的分布较其他区域分散,表 示在压气机盘锻件的上述区域中,铌的分布相对比 较不均匀。

4)高温合金压气机盘锻件纵断面的原位统计 分布解析结果表明:篦齿与幅板过渡区、篦齿以及轮 毂与试样环等部位铌分布的统计符合度(F)较高 (均大于98%)。但是其下模冷模影响区与幅板部 位(1#区域)和锻件中心部位(5#区域),铌的含量在 质量控制限区间(铌含量平均值±0.100%)范围内 的统计符合度(F)相对较低(均小于95%),特别是 锻件中心部位,铌的含量在质量控制限区间(铌含 量平均值±0.100%)范围内的统计符合度(F)仅 为91.40%。说明在这两个区域内元素的含量分布 较其他区域分散,尤其中心部位,铌的分布不符合质 量控制要求,存在风险。

5)高温合金压气机盘件的下模冷模影响区 (1#)和中心部位(5#),加工成品过程中基本去除, 加工后 GH169 高温合金压气机盘锻件纵断面上,铌 的含量频度(权重比率)统计分布图的峰形对称。 铌含量分布区间由 4.992 % ~5.640 % 缩小到 5.040 % ~5.322 % 范围内,铌含量极差由为 0.648 %降为0.322 %;95 % 置信度时,元素的含 量置信区间为 5.116 % ~ 5.206 %;其中位值为 5.158 %,统计偏析度(S)由 1.96 % 大幅度降为 0.877 %。铌含量在质量控制限区间(5.158 ± 0.100)%范围内的统计符合度由加工前95.43 %大幅度提高到99.53 %。铌的原位统计分布分析技术 表征说明:GH169 高温合金压气机盘锻件的下模冷 模影响区和中心部位等铌分布不均匀部位在加工盘 件时,可通过机械加工去除。加工后 GH169 高温合金压气机盘件中铌的分布其均匀度大幅提高,完全 符合质量控制的要求。

参考文献

- [1] 王海舟. 21世纪冶金分析的若干问题[J].钢铁,2000,35 (1):73-78.
- [2] 王海舟. 面向新世纪的冶金材料分析[J]. 理化检验(化学分 册),2001(2):49-52.
- [3] 王海舟. 金属原位分析系统[J]. 中国冶金,2002(6):20-22.
- [4] Wang Haizhou. Original position statistic distribution analysis (OPA) - novel statistic characterization method of different chemical compositions and its states of the materials [J]. Materials Science Forum, 2007, 539 - 543: 4446 - 4451.
- [5] 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.
- [6] 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):260-270.
- [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] 王海舟,李美玲,张秀鑫,等. 热作模具钢的原位统计分布分析
  [J]. 中国工程科学,2009,11(10):39-47.
- [9] 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,2002,37(增刊):189-193.
- [10] 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.

# Original position statistic distribution analysis characterization of niobium on the vertical section of casting of superalloypneumatic plate wheel

Wang Haizhou, Li Meiling, Zhuang Jingyun (Central Iron & Steel Research Institute, Beijing 100081, China)

[Abstract] The distribution of niobium on the vertical section of casting of GH169 superalloy pneumatic

plate wheel was studied by original position statistic distribution analysis technique in the present paper. On the basis of analysis to ten thousands of primary signals at the corresponding original positions of the sample systematically, the quantitative statistic distribution information was obtained. The biggest segregation degrees of niobium in different areas of pneumatic plate wheel vertical section were calculated accurately. Two new models the total weight ratio of niobium contents within the permissive content range ( $C_0 \pm R$ ) and the confidence extension ratio of median value (K) at 95 % of confidence limit of weight ratio, were also presented. All these above methods have been used to determine the homogeneity and statistic fitting degree of niobium in the vertical section of casting of GH169 superalloy pneumatic plate wheel accurately for quality control.

[Key words] original position statistic distribution analysis; superalloy pneumatic plate wheel; niobium; statistic segregation degree; statistic fitting degree; quality control

(上接12页)

## Mechanism of hot-deformation and magnetic domains of anisotropic die-upset rare earth permanent magnets

Li Wei, Zhu Minggang

(Division of Functional Materials Research, Central Iron and Steel Research Institute, Beijing 100081, China)

[Abstract] In this paper, high performance of anisotropic de-upset nanoscale Nd-Fe-B magnets is obtained: intrinsic coercivity  $H_{cj} = 1$  157 kA/m, remanence  $B_r = 1$ . 465 T and maximum energy product  $(BH)_{max} = 426 \text{ kJ/m}^3$ . The fabrication procedure dependence, deformation mechanism and magnetic domains of these materials are discussed. It is found that the strain activation energy of the die-upset Nd-Fe-B magnets is about 380 kJ/mol based on the Arrhenius Model. The interaction domains are the typical characteristics of the magnetic structures of the magnets. And these domains play an important role in the coercivity mechanism and the corresponding maximum application temperature for the die-upset Nd-Fe-B magnets.

[Key words] nanoscale Nd-Fe-B magnets; hot press-hot deformation; anisotropy; magnetic domains