

中华人民共和国电力行业标准 汽轮机叶片超声波检验技术导则

DL/T 714-2000

2000-11-03 发布 2001-01-01 实施

前言

本标准是根据原电力工业部电力行业标准制、修订计划(技综[1996]40号)的安排制定的。

运行中汽轮机叶片处于极复杂的应力状态,往往由于叶片(叶身和叶根)设计不合理,材料不符 合要求, 机加工质量不佳, 组装工艺不良, 运行工况变动等因素的影响造成叶片断裂事故。对叶片 尤其是叶根进行预防性检查是消除设备隐患,确保机组安全运行的重要手段。

长期以来,许多单位为了搞好这项工作,做了大量的试验研究。尤其目前大量老机组仍然在超 期服役,大容量新机组相继投运,叶片的断裂时有发生,本标准的制定为叶片无损检测提供了技术 依据,同时提高了检测的准确性,尽可能避免和减少因误判而造成的不必要损失。

本标准附录 A 是标准的附录, 附录 B 是提示的附录。

本标准由电力行业电站金属材料标准化技术委员会提出并归口。

本标准起草单位: 国家电力公司热工研究院、西北电力试验研究院、江苏电力试验研究所、常 熟电厂、甘肃电力试验研究所、台州电厂。

本标准主要起草人:吴前驱、白小云、于强、王世华、吴凯、张明非、徐大鹰。

本标准委托电力行业电站金属材料标准化技术委员会解释。



1 范 围

本导则规定了火电厂在役机组检修时,使用 A 型脉冲反射式超声波探伤仪,以单探头接触法为 主进行汽轮机叶片(叶身及叶根)的超声波检验和判定方法。

本导则适用于火力发电厂 600MW 以下汽轮机叶片的叶身和叶根超声波检验。其他类似叶片可参 照使用。

2 引用标准

下列标准所包含的条文,通过在本标准中引用而构成为本标准的条文。本标准出版时,所示版 本均为有效。所有标准都会被修订,使用本标准的各方应探讨使用下列标准最新版本的可能性。

GB/T 12604.1—1990 无损检测术语 超声检测

JB/T 10061-1999 A型脉冲反射式超声波探伤仪通用技术条件

JB/T 10062—1999 超声波探伤用探头性能测试方法

JB/T 10063—1999 超声波探伤用 1 号标准试块技术条件

3 术 语

本标准术语除按 GB/T 12604.1 外,还采用下列术语:

3.1 探头前沿 front distance 入射点至前沿的距离,用 1 表示。

3.2 外露尺寸 external dimensions

叶根露在轮缘外部的尺寸,用h表示,见图 2(a)。

3.3 斜面宽度 bevel width

叶片工作部分过渡到叶根的斜面宽度,用α表示。一般此斜面都略带凹形弧面,见图 2(a)。

3.4 肩台高度 high of root shoulder

叶根外露部分有的与叶根侧面不在一个平面上,高出的尺寸称为肩台高度,用A表示,见图 2(b)。

4 总 则

- 4.1 叶片是汽轮机的重要部件,常因叶身或根部发生断裂事故严重威胁汽轮机安全运行。制定本标 准的目的在于通过对叶片及时预防性检查,保证火电厂汽轮机的运行安全。
- 4.2 叶片超声检验方法是火电厂金属技术监督的主要内容之一。本导则所述的内容只作原则说明, 在使用过程中应根据叶根的技术条件作灵活运用。
- 4.3 从事检验的人员必须持有电力工业无损检测Ⅱ级以上资格证书,可独立操作及签发报告。
- 4.4 当检验条件不符合导则的工艺要求或不具备安全作业条件时,检验人员有权停止检验,待符合 条件后再进行工作。

5 仪器、探头和试块

5.1 超声波探伤仪应符合 JB/T 10061 标准的下述要求:

- a) 超声波探伤仪工作频率为 1MHz~10MHz。
- b) 衰减器的总衰减量不小于 60dB, 在探伤仪规定的工作频率范围内衰减器每 12dB 的工作误差≤±1dB。
- c) 水平线性误差不大于 2%。
- d) 垂直线性误差不大于8%。
- 5.2 叶片检验用探头应选用 5MHz 的专用纵波、横波或表面波探头,其外形尺寸应能满足本标准检 验的技术要求。
- 5.3 叶片检验用试块分标准试块及对比试块两种。
- 5.3.1 根据 JB/T 10063 标准, 1 号标准试块(或相近试块)用于对探头入射点、折射角等有关性能 测试和仪器时基线调整。
- 5.3.2 对比试块尽可能采用相同材质的同型号叶片,若现场无法实现上述要求,则应根据该级叶片 结构图,选择合适探伤技术条件。
- 5.4 耦合剂应选取透声性较好的甘油(丙三醇)或机油。
- 5.5 被探叶片的叶身或叶根探测面应进行清理,并按序编号。

检验技术条件选择

- 6.1 叶身、叶根检验灵敏度选取及动态波形鉴别按照附录 A(标准的附录)。国产(125MW~300MW)机 组汽轮机叶片、叶根配置参照附录 B(提示的附录)。
- 6.2 叶身检验一般采用表面波,探头放置见图 1。对带有司立太合金焊缝的末级叶片,采用横波。

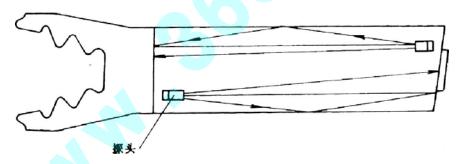
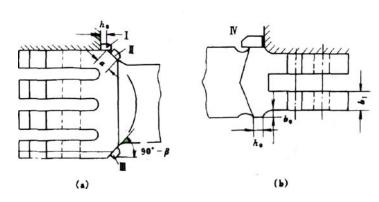


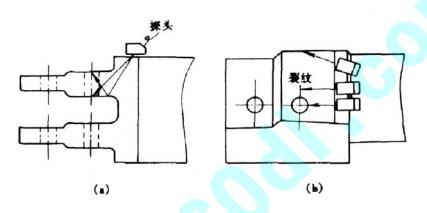
图 1 叶身表面波探头放置图

- 6.2.1 表面波探头平行于叶身边沿前后移动,同时略作左右摆动。
- 6.2.2 判伤时,如发现较强回波,并确认不属过渡区的棱角的固有信号,也不是叶身两面油污、锈 蚀等杂物造成的回波信号,则可判为裂纹。
- 6.3 骑缝铆孔叉型叶根的铆孔位于相邻叶片之间,检验时探头放置见图 2。叉型叶根裂纹一般发生 在靠近叶身侧的铆孔旁截面最小处。
- **6.3.1** ho≥ Io, bo≤0.5mm, 使用表面波检验为主,横波检验为辅。探头置于位置 I, 见图 2(a)。
- 6.3.2 ho< lo, bo≤0.5mm, 使用表面波检验,也可以用横波或使用双晶纵波检验。探头置于Ⅱ或 Ⅲ位置, 见图 2(a)。特别当肩台为凹弧面时, 双晶纵波检验效果更好。
- **6.3.3** $ho \ge I_0$, bo > 0.5 mm, 采用横波二次波检验, 探头置于位置IV, 见图 2(b)。
- 6.4 中心铆孔叉型叶根的铆孔位于叶根的横向中间位置,检验时探头放置见图 3。
- **6.4.1** ho≥ *I*o, bo<0.5mm, 采用表面波进行探伤。
- **6.4.2** $ho \ge I_0$, bo > 0.5 mm, 采用横波二次波进行检验,这种方式只能发现较大裂纹。



(a) 四叉骑缝叶根; (b) 二叉骑缝叶根

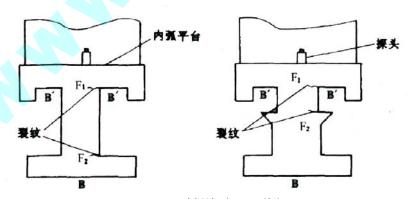
图 2 骑缝铆孔叉型叶根检验探头放置图



(a) 声波传播路径; (b) 探头放置形式

图 3 中心铆孔叉型叶根检验探头放置图

- T型叶根分为单T型和双T型两种型式。
- 6.5.1 带肩台 T 型叶根采用纵波检验,探头放置位置见图 4。由于叶根结构限制,采用专用的微型 纵波探伤探头,放置于叶身底部有限的内弧(或外弧)肩台上进行检验。

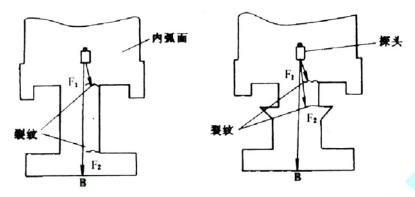


B─叶根端面; F─裂纹

图 4 T 型叶根肩台部位探头放置图

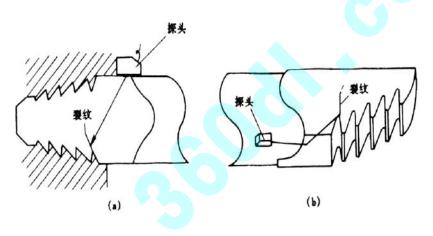
- 6.5.2 对无肩台一侧弧面,应采用表面波从该叶片的叶身向叶根方向入射。探头放置见图 5。
- 6.5.3 叶根的判伤由叶根的动态波形进行判断。
- 6.6 枞树型叶根分为切向装配和轴向装配两种类型。裂纹一般出现在叶根进汽侧第一齿。
- 6.6.1 切向装配的叶根采用横波一次波检验, 所采用横波探头的角度由实际叶根尺寸确定。探头应 放置于进汽侧的外露肩台上进行检查,见图 6(a)。该方法能检出较小裂纹。

- 6.6.2 切向装配的枞树型叶根需实施横波二次波检验时,检验探头放置于叶身出汽侧背弧面上进行 检查,见图 6(b)。这种方法能发现较大裂纹。
- 6.6.3 轴向装配枞向树型叶根因其侧面外露,可用表面波对第一齿进行检验,探头放置见图 7。



B—叶根端面; F—裂纹

图 5 T型叶根内弧面表面波检验探头放置图



(a) 横波一次波检验; (b) 横波二次波检验

图 6 切向装配枞树型叶根检验探头放置图

6.7 菌型叶根检验探头放置见图 8。检验应从出汽边使用纵、横波一次波检验。探伤探头应根据叶 根尺寸专门设计。

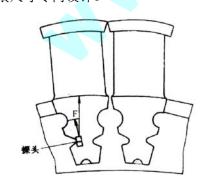
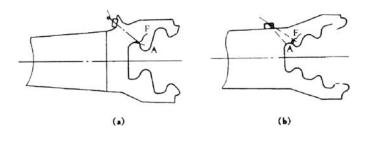


图 7 轴向装配枞树型叶根 检验时探头放置图



(a) 带汽封菌形叶根检验; (b) 不带汽封菌形叶根检验

图 8 菌形叶根检验时探头放置图



检验报告 7

- 7.1 检验报告应包括下列内容:
 - a) 委托检验单位、检验报告编号、签发报告日期。
 - b) 叶片所属汽轮机型号、叶轮及叶片编号、叶片材质、检验表面的粗糙度、叶根类型及尺寸。
 - c) 超声探伤仪型号、探头型号、探伤频率、耦合剂、检验灵敏度。
 - d) 缺陷类型、尺寸、位置。
 - e) 检验结论。
- 7.2 检验人员及有关责任人员。

附录A (标准的附录) 汽轮机叶片超声检验灵敏度及动态波形

A1 叶身检验

A1.1 叶身检验灵敏度及判伤波高,见表 A1。

检验方法	适用部位	参考信号部位	检验灵敏度	判伤波高
丰石油人心	ni. 6	表面波探头正对叶片端头,探头前沿	参考回波	10 JD
表面波检验	叶身	距端头 40mm	增益 20dB	10dB
+#: \s-t- +_ 71\	司太立合金焊缝	件,发出 11770	参考回波	0.10
横波检验	(末级叶片)	横通孔 φ1×6mm	增益 10dB	0dB

A1.2 表面波叶身检验动态波形过程见图 A1 (F 为裂纹回波, A 为拉筋孔回波, B 为叶片端头回波)。

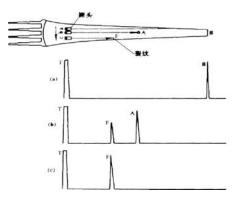


图 A1 叶身表面波检验时动态波形图

- A1.3 镶焊有司太立合金末级叶片的叶身焊缝,应采用大折射角度的横波探头进行检验。
- A2 骑缝铆孔叉型叶根检验
- A2.1 骑缝铆孔叉型叶根的检验灵敏度及判伤波高,见表 A2。

检验方法 适用叶根条件		参考信号部位	检验灵敏度	判伤波高	
表面波检验	$h_0 > I_0$, $b_0 \le 0.5 mm$	上铆孔端角	参考回波增益 10dB	≥6dB	
横波检验(声束垂直 叶根底部端面)	$h_0 \leqslant I_0, \ b_0 \leqslant 0.5 \text{mm}, \ \alpha > I_0$	底部端面	参考回波增益 20dB	≥6dB	
双晶纵波检验	带凹弧形肩台	下铆孔端角	参考回波增益(6~10)dB	0dB	
横波检验(二次波)	$h_0 > I_0$, $b_0 > 0$. 5mm	上铆孔端角	参考回波增益 5dB	≥0dB	
A2.2 骑缝铆孔叉型叶根检验的动态波形,采用表面波、双晶纵波或垂直底部端面横波检验时的动					

骑缝铆孔叉型叶根的检验灵敏度及判伤波高 表 A2

态波形如图 A2 所示(三者动态波形相似), 横波二次波检验时动态波形如图 A3 所示。

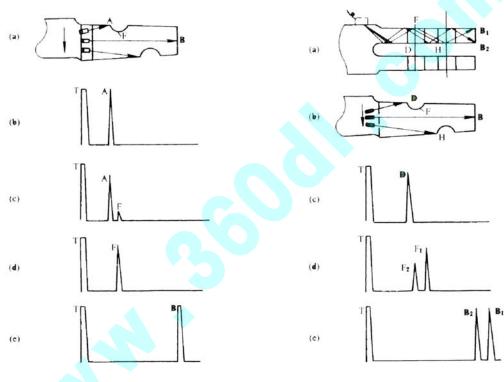


图 A2 表面波、双晶纵波和垂直底部端面的横波 检验时动态波形图(三者波形图相似)

图 A3 横波二次波检验时 动态波形图

横波二次波探测,探头在叶根探测面从上往下移动,并略有转动时出现的信号,D为上铆孔端角 信号,H为下铆孔端角信号, B_1 、 B_2 为底部端角的反射信号, F_1 为裂纹信号。当裂纹较大并且探头合 适时,也会出现由扩散声束直接射至裂纹反射号F2。

A3 中心铆孔叉形叶根检验

A3.1 中心铆孔叉形叶根检验灵敏度和判伤波高见表 A3。

表 A3 中心铆孔叉型叶根的检验灵敏度及判伤波高

探伤方法	适用叶根条件	参考信号部位	检验灵敏度	判伤波高
表面波检验	ho $\geq I_0$, b ₀ $<$ 0.5mm	上铆孔圆弧面	参考回波增益 5dB(b₀=0)0(0 <b₀≤ 0.5mm)</b₀≤ 	≥7dB
横波检验(二次波)	$ho \ge I_0$, $b_0 > 0.5 mm$	上铆孔上端角	参考回波增益 0dB(0 <b₀≤0.5mm)< td=""><td>≥0dB</td></b₀≤0.5mm)<>	≥0dB

A3.2 中心铆孔叉型叶根检验时动态波形,裂纹波出现的位置不论采用表面波检验还是横波检验, 裂纹波都在上铆孔信号稍后一点的位置。图 A4 为裂纹信号与固有信号动态波形。A 为上铆孔信号, B为底部端面信号, F为裂纹信号。

A4 T型叶根检验

A4.1 T型叶根检验灵敏度及判伤波高见表 A4。

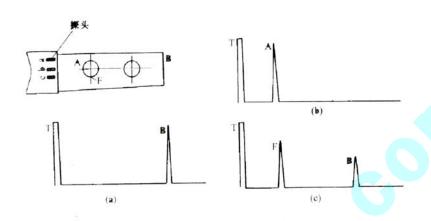
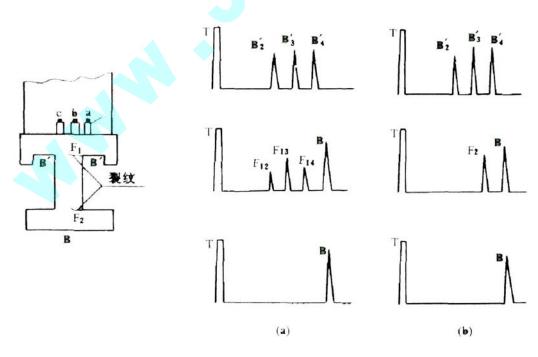


图 A4 中心铆孔叉型叶根检验时动态波形图

表 A4 T型叶根的检验灵敏度及判伤波高

检验方法	适用条件	探头位置	参考信号部位	检验灵敏度	判伤波高
纵波检验	内(外)弧肩台	肩台	叶根端面	参考回波增益 20dB	0
表面波检验	无平台内弧面	弧面	叶根端面	参考回波增益 20dB	0



(a) F1 回波动态波形; (b) F2 回波动态波形

图 A5 外包 T 型叶根检验时动态波形图

A4.2 外包 T型叶根检验时动态波形见图 A5。

A4.3 双 T型叶根检验时动态波形见图 A6。

 F_1 裂纹波与B'底面波声程相近; F_1 裂纹波与B底面声程差较大。由于仪器有盲区,所以 F_1 裂纹 一次波和B'底面一次波常常不呈现, F_1 裂纹只能通过多次回波来观察。另外,裂纹 F_1 和 F_2 的存在, 将使底波B部分或全部被遮挡。

A5 枞树型叶根检验

A5.1 切向装配枞树型叶根检验灵敏度及判伤波高见表 A5。

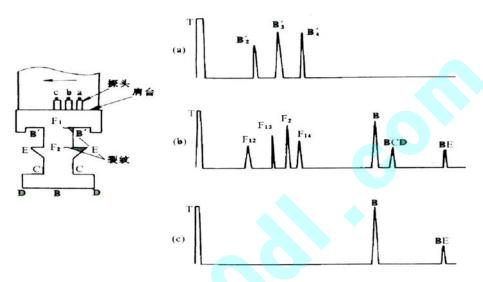
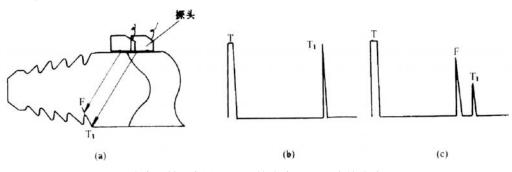


图 A6 双 T 型叶根检验时动态波形过程图

切向装配枞树型叶根检验灵敏度及判伤波高 表 A5

检验方法	参考信号反射部位	检验灵敏度	判 伤 dB
横波一次波检验	第一齿侧面	参考回波增益 10dB	≥0
横波二次波检验	图 6(b) 所示的端角 A	参考回波增益 5dB	>0

A5.2 切向装配枞树型叶根检验动态波形。横波一次波检验时,裂纹信号F在荧光屏上的位置稍比第 一齿横波反射信号T₁提前 2mm~3mm。此时, T₁相对无裂纹时下降, 如图A7 所示。横波二次波检验裂 纹信号略前于基准信号。探头平行移动, 声束离开基准信号反射点后, 只要再出现信号, 其波高大 于 0dB, 就是裂纹波。如果没有裂纹, 就没有任何信号。



(a) 声束入射示意图; (b) 无缺陷波形; (c) 有缺陷波形

图 A7 切向装配枞树型叶根横波一次波检验时波形动态



A6 菌型叶根检验

A6.1 菌型叶根检验灵敏度及判伤波高见表 A6。

表 A6	菌型叶根检验灵敏度及判伤波高
衣 NO	困乎可恨彻逊火墩及及判切级简

检验方法	适用叶根条件	参考信号	检验灵敏度	判伤波高
横波检验	无汽封菌型叶片	第一齿弧面	参考回波增益 10dB	0
横波检验	有汽封菌型叶片	第一齿弧面	参考回波增益 10dB	0

A6.2 菌型叶根动态波形

- A6.2.1 无汽封菌型叶片,菌型叶根检验的基准信号以第1齿的弧面A反射回波为根据,若存在裂 纹,探头前移时,于圆弧面 A 回波信号之后 2mm~3mm,出现裂纹信号,见图 A-8。
- A6.2.2 有汽封菌型叶片,横波一次波检验时裂纹动态波形出现第一弧侧面反射之前,见图 A9。

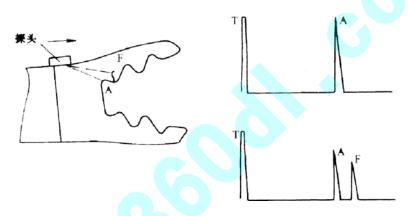
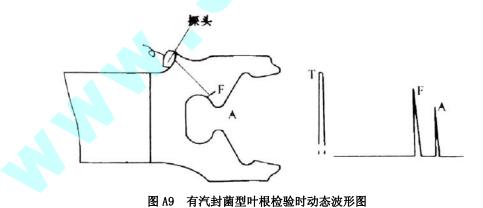


图 A8 无汽封菌型叶根检验时动态波形图





附录B

(提示的附录)

国产(125~300)MW 机组汽轮机叶片、叶根配置

为了便于叶片检验时查核,对 125MW~300MW 机组的叶轮级数及叶根型式叙述如下。

B1 125MW 汽轮机 (N125—13, 2/535/535) 型

该机通流部分叶轮有31级,其中

高压缸 1C+8P(C: 调节级, P: 压力级)

中压缸 10P 低压缸 $2 \times 6P$ 末级叶片长度 700mm

叶根形式: 第 $2\sim6$ 级为 T 型叶根, 第 1 级(调节级)、第 $7\sim16$ 级、第 $20\sim22$ 级为带小脚的 T 型叶根,第17~19、第23~24级为双T型叶根,末级为枞树型叶根。

B2 200MW 汽轮机 (N200/12.75/535/535) 型

该机通流部分共有37级,其中

高压缸 1C+11P 中压缸 10P+5P 低压缸 $2 \times 5C$ 末级叶片长度 665mm

叶根形式: 第 1 级 (调节级) 为 T 型叶根, 第 $2\sim19$ 级为带小脚 T 型叶根, 第 $20\sim24$ 级为叉型叶 根,第25~27级(末级)为叉型叶根。

B3 300MW 汽轮机 (N300-16.8/535/535) 型

该机通流部分共有44级,其中

高压缸为 1C+8P

中压缸为 11P

低压缸为 $2\times2\times6P$

末级叶片长度 700mm

叶根型式: 第1级(调节级)为枞树型叶根,第2-9级为带小脚T型叶根,第10~20级均为双T 型叶根,低压缸除末级为枞树型叶根外,1、2级为T型叶根,末2、3级为双T型叶根。

B4 300MW 引进型汽轮机 (N300/17.3/568/568)

该机通流部分共35级,高压缸与中压缸转子共一轴,其中

高压缸 1C+11P

中压缸 9P

低压缸 7×2P

叶根型式: 第1级为枞树型, 第2~12为外包小脚T型, 第13~21级和低压缸叶根全部为枞树型。

B5 300MW 汽轮机 (N320-17. 3/537/537) 型

该机通流部分共28级,其中

高压缸 1C+9P

中压缸 6P

低压缸 $2 \times 6P$