

表 5 不同温度下精锻得到的 TC4 钛合金棒材的超声探伤杂波水平

Table 5 Ultrasonic testing noise level of TC4 titanium alloy bar under different forging temperatures

No.	Specification /mm	Temperature /℃	Ultrasonic testing noise level
1	φ30	920	φ0.8 mm-(9~12) dB
2	φ30	940	φ0.8 mm-(9~12) dB
3	φ30	960	φ0.8 mm-(9~12) dB
4	φ50	920	φ0.8 mm-(12~16) dB
5	φ50	940	φ0.8 mm-(12~16) dB
6	φ50	960	φ0.8 mm-(12~16) dB
7	φ65	920	φ0.8 mm-(12~16) dB
8	φ65	940	φ0.8 mm-(16~20) dB
9	φ65	960	φ0.8 mm-(16~20) dB

强度下降。因此，针对叶片用 TC4 钛合金棒材，当精锻温度为 940 ℃时，棒材的探伤杂波水平可以达到 φ0.8 mm-9dB 以下，初生 α 相含量可以达到 65% 左右，性能保持在较高水平，整体组织、性能匹配较好。

3 结 论

(1) 与轧制工艺相比，精锻工艺制备的 TC4 钛合金棒材室温拉伸和高温拉伸强度优势明显，但超声探伤杂波水平稍高。

(2) 随着精锻温度升高，TC4 钛合金棒材的初生等轴 α 相含量逐渐减少，室温拉伸和高温拉伸强度下降，但超声探伤杂波水平逐渐减小。随着精锻

变形量增大，棒材晶粒尺寸逐渐减小，室温拉伸和高温拉伸强度逐渐提高，但组织均匀性变差，超声探伤杂波水平增大。

(3) 精锻温度选用 940 ℃时，TC4 钛合金棒材的组织和性能匹配较好。

参考文献 References

- [1] 陶春虎, 刘庆琼, 刘昌奎, 等. 航空用钛合金的失效及其预防 [M]. 2 版. 北京: 国防工业出版社, 2013.
- [2] 蔡建明, 曹春晓. 航空发动机钛合金材料与应用技术 [M]. 北京: 冶金工业出版社, 2021.
- [3] 张永红, 李永春, 曹凯. TC4 钛合金板材双晶探头超声波检测 [J]. 宇航材料工艺, 2012, 42(5): 72~75.
- [4] 宋韦伟, 李本江, 宋增金, 等. TA15 钛合金显微组织对超声探伤底波衰减的影响 [J]. 钛工业进展, 2021, 38(3): 35~40.
- [5] 佟健, 郁文彬, 党永丰, 等. 钛合金棒材典型冶金次生缺陷超声波探伤波形特征分析 [J]. 钛工业进展, 2018, 35(4): 40~43.
- [6] 李华, 马英杰, 邱建科, 等. TC4 钛合金显微组织对超声波探伤杂波水平的影响 [J]. 稀有金属材料与工程, 2013, 42(9): 1859~1863.
- [7] 郭凯, 杜博生, 周中波, 等. 热处理对 TC11 钛合金棒材超声波探伤的影响 [J]. 热加工工艺, 2018, 47(14): 152~154.
- [8] Sun S D, Zong Y Y, Shan D B, et al. Hot deformation behavior and microstructure evolution of TC4 titanium alloy [J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China, 2010, 20(11): 2181~2184.
- [9] 刘庆琼. 航空发动机钛合金叶片制造技术及失效分析 [M]. 北京: 航空工业出版社, 2018.

专利信息

一种高均匀性 650 ℃用高温钛合金大尺寸细晶整体叶盘的制备工艺

申请号: CN202210956813.2

申请日: 20220810

公开(公告)日: 20221220

公开(公告)号: CN115488277A

申请(专利权)人: 中国科学院金属研究所

摘要: 本发明公开了一种高均匀性 650 ℃用高温钛合金大尺寸细晶整体叶盘的制备工艺，其具体过程为：将合金铸锭在 1150~1250 ℃开坯锻造，然后将所得坯料在 β 相变点以上 10~30 ℃进行镦拔变形，锻后水冷，再将坯料加热至 850~870 ℃保温 12~20 h 后随炉升温至 990~1000 ℃进行镦拔变形，然后加热至相变点以上 10~30 ℃进行镦拔变形，锻后水冷，再加热至 850~870 ℃保温 12~20 h 后随炉升温至 990~1000 ℃进行镦拔变形，然后在 β 相变点以下 50~35 ℃进行镦拔变形，最后在 β 相变点以下 50~40 ℃锻造成形，得到锻坯；对锻坯进行固溶 + 时效热处理，最终获得整体叶盘锻件毛坯。该工艺适用于制备外径 600~1000 mm、高度 60~100 mm 的整体叶盘锻件，锻件的组织均匀性和性能优于传统工艺。