охлаждением путем подачи жидкости /воды/ душевым способом при давлении P=4-5 атм. В силу большого коэффициента теплоотдачи, доходящего до \propto =200000 ккал/м² ч.град, формируется требуемая эпора остаточных напряжений. Так, например, для образцов из сплава 30.598 нагрев до $t=750^{\circ}$ C с последующим охлаждением при P=4,5 атм приводит к формированию остаточных напряжений величиной $\mathcal{O}_{max}=70+80$ кг/мм² до глубины $\Delta \alpha=100$ мкм с последующим плавным спадом / $\Delta \alpha=600$ мкм/. Измерения обычными методами наклепа не выявили.

усталостные испытания при $t=750^{\circ}$ С на базаъ $N=5 \cdot 10^{6}$ циклов с асимистрией $\mathfrak{S}_{CT}=15$ кг/мм² показали, что при исходном пределе выносливости равном $\mathfrak{S}_{-1}=22$ кг/мм², термоупрочненные образцы показали $\mathfrak{S}_{-1}=40$ кг/мм².

Испытания на ультразвуковой установке показали, что с увеличением базы относительный прирост предела выносливости увеличивается.

Исследованиями на релаксацию остаточных напряжений установлено, что после C=60 часов наработки / $N=50 \cdot 10^6$ / напряжения снижаются с $C_{OCT}=70+80$ кГ/мм² до $C_{OCT}=-40+50$ кГ/мм². Устойчиность остаточных напряжений, наведенных методом "тёрмо-упрочнения" создает условия для "тренировки" детали.

Упрочненные этим способом допатки 5-й ступени двигателя HK-I2 при $t=600^{\circ}$ C и P=4,5 ати показали на пульсаторе предед выносливости, равный не ниже $\mathfrak{S}_{-1}=34$ кГ/мм² при исходном $\mathfrak{S}_{-1}=26$ кГ/мм² /база испытания $N=2\cdot 10^{7}$, $t=20^{\circ}$ C/.

А.Е.ВИШНЯКОВ, Н.А.ДОНДУКОВ, П.А.ЗАХАРОВ, Б.И.КРАМАРОВСКИЙ, В.В.СТЕПАНОВ

ПОВЫШЕНИЕ НАДЕЖНОСТИ И РЕСУРСА РАБОТЫ ИЗДЕЛИИ ТЕНОЛО-ГИЧЕСКИМИ МЕТОЛАМИ

Работоспособность и надежность деталей и узлов, подверженных воздействию нагрузок циклического характера и повышенных температур, в значительной мере определяются качеством поверхностного слоя /остаточными напряжениями, наклепом, макро- и микроструктурой, мероховатостью поверхности и др./. Опыт работы показал, что значительная эффективность в повышении усталостной прочности, надежности и долговечности ряда ответственных тяжелонагруженных деталей и узлов достигается обеспечением оптимельного качества поверхностного слоя при их изготовлении в сочетании с применением различных методов уточняющей обработки. Целесообразность принятого решения по повышению надежности и ресурса изделий в условиях серийного производства очевидна, т.к. повзоляет обходиться без существенных изменений конструкции и действующего техпроцесса, связанных робычно с большими материальными затратами и большими потерями времени на перестройку и проведение специальных испытаний.

В настоящее время отработалы и внедрены в серийное производство техпроцессы упрочнения деталей и узлов компрессора, редуктора, турбины, ряда сварных узлов и др.

Пневмодробеструйному упрочнению подвергаются зубъя силовых местерен, диски компрессора изделия, сварные направляющие аппараты и другие детали и узлы.

Гидродробеструйному упрочнению подвергаются рабочие и направляющие допатки компрессора из титановых сплавов.

Виброгалтовка /вибромлифование и виброупрочнение/ стальными шариками применяется для улучшения качества поверхности и упрочнения деталей схожной формы: расочих, направляющих лопаток компрессора, дисков и проставок, корпусных деталей из алюминиевых и жаропрочных сплавов, зубьев шестерен, крыльчаток и др./.

Совданы 2 централизованных участка пневмо- и гидродробеструйного упрочнения, оснащенных одно- и многосопельными установками, и централизованный участок виброгалтовии, оснащенный гаммой виброгалтовочных установок грузопод мемностью от 25 до 200 кгс. Организовано изготовление стальных закаленных шариков 1-5 мм. /Ст. ШХ15/ для гидродробеструйного упрочнения и виброгалтовки деталей /ранее указанные шарики закупались на шарикоподшилниковых заводах/.

Для повышения контактной выносливости поверхности отверстий отработана и внедрена технология упрочнения роликовыми раскативками. Все более широкое применение получает алмазное выглаживание. Совместно с КуАИ /руководитель работ к.т.н., доцент К.Ф.МИТРЯЕВ/ внедрены в серийное производство техпроцессы упрочнения алмазным выглаживанием цапф валов под подшипники роторов компрессоров ряда изделий, вала — бочки, беговых дорожек подшипников и др. деталей.

Совместно с КПТИ / руководитель работ к.т.н., доцент Б.А.Кравченко/ разработан и находится в стадим внедрения процесс упрочнения лопаток турбины из жаропрочных сплавов.

Отработан и находится в стадии внедрения техпроцесс иневмодинамического упрочиения сварных швов крупногабаритных увлов типа картера турбины.

Многое сделано для совершенствования технологических процессов. Изготовление лопаток компрессора и турбины производится с применением ЭХО. Механизирован процесс протягивания пазов в дисках компрессора и турбины. Внедрена автоматическая сварка направляющих аппаратов компрессора, картеров компрессора и турбины и других узлов. Расточка координатные отверстий в корпусных деталях производится на многошпиндельных алмазно-расточных сманках. Повышена надежность контроля профиля пера лопаток. Для деталей из жаропрочных силавов, работающих при высоких температурах, а также сварных узлов применяются операции стабилизирующей термообработки.

Проведение большого комплекса технологических и конструктивно-технологических мероприятий позволило полностью ликвидировать ряд серьезных дефектов /поломки силовых местерен редуктора, лопаток и дисков отдельных ступеней компрессора и турбины и др./.

Н.З.ЛОГИНОВ, И.Н.ШКАНОВ, Р.Д.ВАГАПОВ

ИЗУЧЕНИЕ ВЛИЯНИЯ ТЕХНОЛОГИИ ОБРАБОТКИ НА КОНСТРУКЦИОННУЮ
ПРОЧНОСТЬ СПЛАВОВ ПРИ ПЕРЕМЕННЫХ НАГРУЗКАХ

I. Оценка влияния технологии обработки материалов на усталостную прочность проведения по многочисленным экспериментальным данным в статистическом аспекте по параметрам равной вероятности, интегральным и нормальным распределениям пределов усталости для ряда материалов.