условия подвода смазки во всех опытах были неизменными. Давление подачи масла составляло (1—4)·10⁶ н/м², температура масла на входе изменялась в пределах 25—85° С, на выходе — 31—95° С.

В процессе экспериментов непосредственно определялись положение вала в зазоре, давление в различных точках смазочного

слоя и момент трения в подшипнике.

Результаты обработки опытных данных представлены в виде графиков. Получены расчетные зависимости для несущей способпости и потерь трения, позволяющие определять искомые величины голностью 10—15%.

Помимо получения расчетных зависимостей проведенные иссле-

пования позволяют сделать следующие основные выводы:

1. При определенном сочетании условий нагружения и геометрических параметров подшипника в слое смазки нарушается ламинарный режим течения жидкости. Критические значения числа Рейпольдса несколько отличаются от таковых, найденных предшествующими исследователями.

2. Несущая способность и потери на трение в подшилнике с турпулентностью выше, чем при ламинарном режиме. Зависимость рапочих характеристик от числа Рейнольдса иная, чем для ламинар-

пого режима.

3. В подшипнике с малым относительным зазором при высоких винчениях числа Рейнольдса обнаружен «запирающий» эффект —

уменьшение интенсивности осевого потока.

4. Положение вала в зазоре (угол между линией центров и линией нагрузки) в подшипнике с турбулентностью отличается от такового в подшипнике с ламинарным режимом при одинаковых значениях эксцентриситета.

И. А. Тодер

О ПРИМЕНЕНИИ КОНТАКТНО-ГИДРОДИНАМИЧЕСКОЙ ТЕОРИИ СМАЗКИ ДЛЯ РАСЧЕТА ТЯЖЕЛО НАГРУЖЕННЫХ ГИДРОДИНАМИЧЕСКИХ ОПОР ПРОКАТНЫХ ВАЛКОВ

Деформации трущихся поверхностей тяжело нагруженных опор скольжения даже при применении металлических антифрикционных материалов весьма значительны. Приведены экспериментальные данные, показывающие значительное влияние деформаций на распределение гидродинамического давления и толщины смазочного слоя в опытных подшипниках диаметром 180 мм. На основании полученных экспериментальных данных показана геометрия смазочного слоя в нагруженной зоне подшипника в зависимости от действующей нагрузки. Применительно к конструкции опор прокатных валков представлены экспериментальные и опытные данные, характеризующие влияние на распределение гидродинамического давления и геометрию смазочного слоя таких факторов как:

неполная самоустановка подшипника (перекос); непрямолинейность образующей трущихся поверхностей; овальность тонкостенного нежесткого вкладыша.

На основании анализа экспериментальных данных о влиянии различных факторов на распределение давления в смазочном слое и изменении его геометрии сделан вывод об установлении целесообразного предела повышения точности расчетов тяжелонагруженных опор скольжения. Исходя из этого выполнен анализ степени влияния различных факторов, включаемых в расчет тяжелонагруженных высокоскоростных опор. Расчет должен основываться на решении неизотермической гидродинамической задачи с учетом деформируемости трущихся поверхностей и вязкости, зависящей от давления и температуры. Показано, что погрешность от введения некоторых упрощающих допущений лежит в пределах погрешности, определяемой разбросом вязкостных свойств масел, погрешностями изготовления и установки подшипников, неточностью определения нагрузки. Дано экспериментальное подтверждение удовлетворительной точности расчета.

Т. А. Ноздрина

ИССЛЕДОВАНИЕ ТЕПЛОНАПРЯЖЕННОСТИ ДЕЙДВУДНЫХ КАПРОЛОНОВЫХ ПОДШИПНИКОВ

В последние годы в качестве антифрикционного материала для дейдвудных подшипников начали применять полиамидные материалы. В связи с высоким тепловым сопротивлением и низкой теплостойкостью полиамидов особое значение приобретает исследование тепловой напряженности подшипников. Дейдвудные подшипники, смазываемые и охлаждаемые забортной водой, имеют свою специфику, которая не позволяет переносить на них результаты, полученные для подшипников, работающих в других условиях.

Тепловой режим подшипника, смазываемого и охлаждаемого водой, существенным образом зависит от закономерностей движе-

ния охлаждающей жидкости в зазоре.

Движение воды в дейдвудном подшипнике определяется двумя факторами: перепадом давлений по длине подшипника (создается насосом) и вращением вала, которое приводит к перераспределению водяных потоков в подшипнике.

Экспериментальное исследование гидродинамических и тепловых явлений в дейдвудных подшипниках подтверждает основные

выводы теоретического анализа.

Исследование режимов трения применительно к реальным условиям, в которых работают капролоновые дейдвудные подшипники, показывает, что трение носит полужидкостный характер.