

ФЕДЕРАЛЬНАЯ СЛУЖБА
ПО ИНТЕЛЛЕКТУАЛЬНОЙ СОБСТВЕННОСТИ

(12) ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К ПАТЕНТУ

(21)(22) Заявка: 2014149550/28, 09.12.2014

(24) Дата начала отсчета срока действия патента:
09.12.2014

Приоритет(ы):

(22) Дата подачи заявки: 09.12.2014

(45) Опубликовано: 10.04.2016 Бюл. № 10

(56) Список документов, цитированных в отчете о поиске: SU 1401348 A1 07.06.1988. SU 100391 A1 25.07.1976. SU 396577 A1 29.08.1973.

Адрес для переписки:

105005, Москва, ул. 2-я Бауманская, 5, стр. 1,
МГТУ им. Н.Э. Баумана, ЦЗИС, для Полякова
С.А., каф. РК-3

(72) Автор(ы):

Поляков Сергей Андреевич (RU),
Захаров Михаил Николаевич (RU),
Лычагин Владимир Владимирович (RU),
Гончаров Сергей Юрьевич (RU),
Скобелев Михаил Михайлович (RU)

(73) Патентообладатель(и):

федеральное государственное бюджетное
образовательное учреждение высшего
профессионального образования
"Московский государственный технический
университет имени Н.Э. Баумана" (МГТУ
им. Н.Э. Баумана) (RU)

(54) СПОСОБ И УСТРОЙСТВО ДЛЯ УСКОРЕННЫХ ИСПЫТАНИЙ ЧЕРВЯЧНЫХ РЕДУКТОРОВ

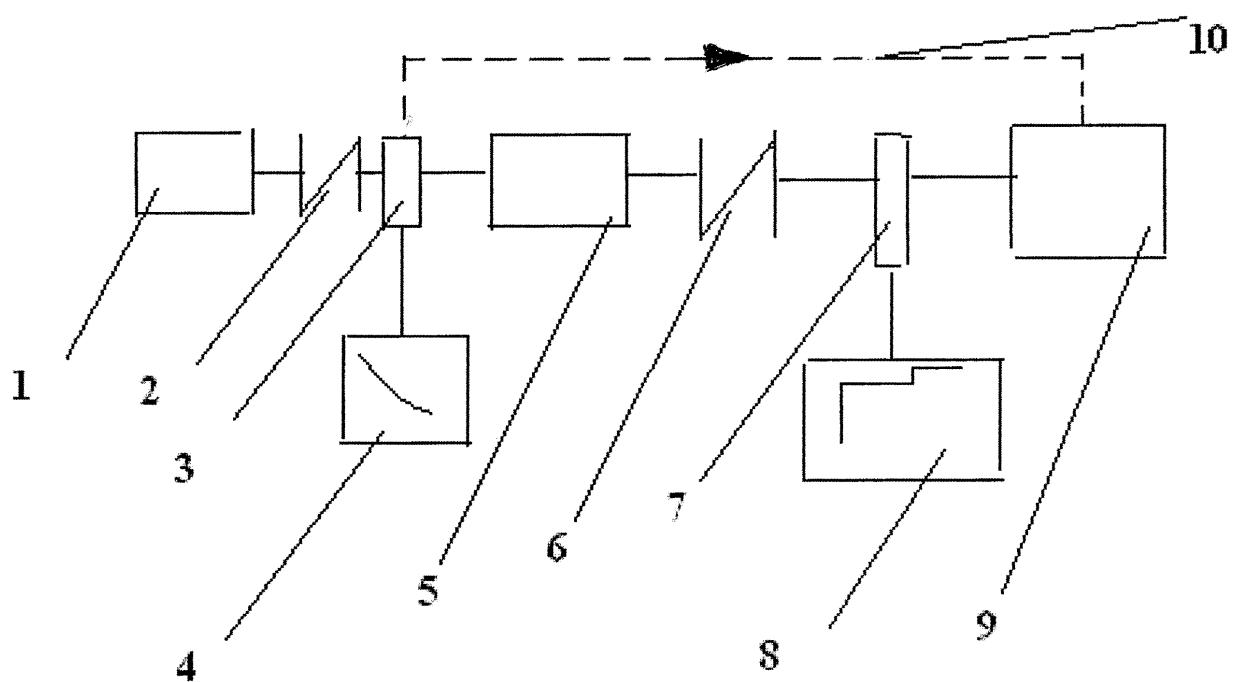
(57) Реферат:

Изобретение относится к машиностроению, в частности к способу и устройству для испытаний червячных редукторов. В предлагаемом способе ускоренного испытания червячной пары червячного редуктора в качестве пары скольжения сначала проводят первичную макроприработку сопряжения пары скольжения. В конце проводят испытание с микроприработкой посредством ступенчато-нарастающего роста нагрузления ориентировочно до оценочной краткосрочно действующей максимальной на грани заедания пары скольжения величины нагрузления с непрерывным контролем текущих величин параметра трения и других критичных для работоспособности параметров взаимодействия пары скольжения. Роль нагрузки выполняет нагрузочный врачающий момент на выходном тихоходном валу червячной пары редуктора, а регулирование нагрузки и размер очередной ступени нагрузления выбирают в зависимости от характера изменения врачающего момента на входном быстроходном валу редуктора. О достижении максимально допустимой длительно действующей нагрузки

судят по существенному росту относительной амплитуды колебаний врачающего момента на быстроходном валу и/или по минимуму параметра трения на графике его зависимости от нагрузочного момента на тихоходном валу. В качестве текущего значения параметра трения используют умноженное на передаточное отношение редуктора отношение текущего значения момента на входном быстроходном валу к текущему значению момента на выходном тихоходном валу. Стенд для реализации предлагаемого способа содержит электродвигатель, соединительные муфты для испытуемого редуктора, нагружающее устройство в виде электромагнитного тормоза с устройством регулирования нагрузочного момента на выходном тихоходном валу редуктора, устройство для измерения и определения врачающего момента на входном быстроходном валу редуктора. Технический результат заключается в повышении качества ускоренных испытаний червячных редукторов с одновременным повышением достоверности результатов испытаний. 2 н. и 2 з.п. ф-лы, 4 ил.

C1
2 580 207
RUR U
2 580 207
C 1

R U 2 5 8 0 2 0 7 C 1



Фиг.1

R U 2 5 8 0 2 0 7 C 1

FEDERAL SERVICE
FOR INTELLECTUAL PROPERTY

(12) ABSTRACT OF INVENTION

(21)(22) Application: 2014149550/28, 09.12.2014

(24) Effective date for property rights:
09.12.2014

Priority:

(22) Date of filing: 09.12.2014

(45) Date of publication: 10.04.2016 Bull. № 10

Mail address:
105005, Moskva, ul. 2-ja Baumanskaja, 5, str. 1,
MGTU im. N.E. Baumana, TSZIS, dlja Poljakova
S.A., kaf. RK-3

(72) Inventor(s):

Poljakov Sergej Andreevich (RU),
Zakharov Mikhail Nikolaevich (RU),
Lychagin Vladimir Vladimirovich (RU),
Goncharov Sergej JUrevich (RU),
Skobelev Mikhail Mikhajlovich (RU)

(73) Proprietor(s):

federalnoe gosudarstvennoe budzhetnoe
obrazovatelnoe uchrezhdenie vysshego
professionalnogo obrazovanija "Moskovskij
gosudarstvennyj tekhnicheskij universitet imeni
N.E. Baumana" (MGTU im. N.E. Baumana)
(RU)

(54) WORM GEARBOXES ACCELERATED TESTS METHOD AND APPARATUS

(57) Abstract:

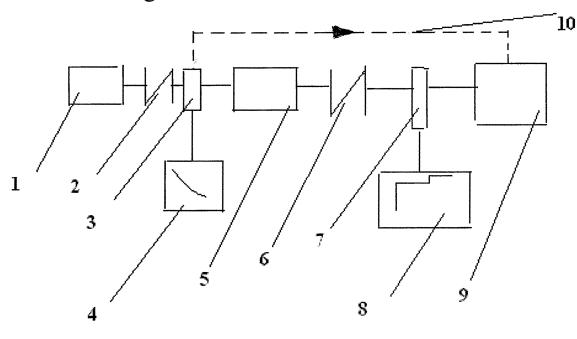
FIELD: machine building.

SUBSTANCE: invention relates to mechanical engineering, in particular to a method and apparatus for worm gearboxes testing. In proposed method of accelerated testing of worm gearbox worm gear as sliding couple, at first a primary macro running-in of sliding couple mating should be conducted. Finally, macro running-in test is carried out with step-through load rising approximately up to estimated maximum short-term action on verge of seizing amount of sliding couple loading with continuous monitoring of current friction parameters values and other critical for sliding couple interaction performance parameters. Role of load is played by a gearbox worm gear low-speed output shaft and controlling of load and value of next step of loading should be selected depending on nature of torque change at high-speed input shaft of gearbox. Reaching of maximum permitted long-term loading is determined by a significant increase in relative amplitude of torque oscillation of high-speed shaft and/or by minimum of friction parameter at its dependence chart on load torque of low-speed output shaft. As current friction parameter value ratio of current high-

speed input shaft torque value to current value of low-speed output shaft torque, which is multiplied by gear ratio of gear is used. Bench for implementation of proposed method comprises electric motor, couplings for test gear, loading device in form of electromagnetic brake, device for controlling of load torque on gearbox low-speed output shaft, device for measuring and determining torque on gearbox high-speed input shaft.

EFFECT: technical result is increasing in quality of worm gearboxes accelerated tests while increasing reliability of test results.

4 cl, 4 dwg



Фиг.1

R U
2 5 8 0 2 0 7 C 1

Область техники

Изобретение относится к машиностроению, в частности к способу и устройству для испытаний передаточных механизмов - червячных редукторов.

Уровень техники

- 5 Известны способы испытаний червячных редукторов, позволяющие оценить износостойкость и нагружочную способность червячного редуктора. Так, техническое решение, содержащееся в работе (А.А. Веселовский. Применение поверхностно-упрочненного серого чугуна для изготовления червяков в червячных передачах. // Тяжелое машиностроение. 2011, №6, С. 32-35), представляет собой способ испытаний 10 червячных редукторов на износостойкость. Данное техническое решение позволяет оценить интенсивность изнашивания червячного зацепления в условиях стационарной 15 номинальной нагрузки.

Однако оно не предполагает ускорения испытаний и оценки основной причины выхода из строя червячных редукторов, которым является заедание, возникающее при 15 превышении допустимой нагрузки на редуктор.

Известен также способ испытаний червячных редукторов, изложенный в (Киселев Б.Р., Замятин Н.И., Годлевский В.А. Оценка задиростойкости червячной пары при использовании трибоактивных присадок. // Трение и смазка в машинах и механизмах. 2013, №10, С. 15-19.). Основными признаками данного способа являются операции по 20 оценке нагружочной способности редуктора. Для этого редуктор нагружается нагрузкой, постоянно растущей с заданной скоростью, а нагрузкой заедания считается нагрузка, при которой в условиях постоянного роста нагрузки начинается процесс заедания.

Основным недостатком этого технического решения является то, что процессы 25 приработки, протекающие в результате нагружения, в этом решении не находят отражения в оценке нагружочной способности. В данном случае получаемое значение нагрузки заедания соответствует нагрузке заедания неприработанного сопряжения, то есть данная оценка является существенно заниженной.

Наиболее близким к предлагаемому способу техническим решением можно считать способ ускоренных испытаний пар трения скольжения (прототип - Бурумкулов Ф.Х., 30 Осин А.М., Поляков С.А. Способ ускоренных испытаний пар трения скольжения в смазочной среде. А.с. №1401348 (СССР). Бюллетень изобретений и открытий №33 от 7.09.87, МПК G01N 3/56). Этот способ предполагает проведение приработки в режиме «на грани заедания». Использована методика, состоящая из трех этапов. На первом этапе обеспечивают прилегание образцов, достигаемое или притиркой, или специальной 35 механической обработкой, в результате которой контурная площадь касания образцов должна составить не менее 60% от номинальной площади контакта. Тем самым исключают этап макрогоометрической приработки, что создает возможность существенного ускорения испытаний и оценки прирабатываемости и задиростойкости собственно материалов, что проявляется в дальнейшем в приросте несущей способности 40 в результате микроприработки пар скольжения. На втором этапе оценивают нагрузку заедания образцов с прилегаемостью, достигнутой на первом этапе, но без микроприработки. Для этого к образцам прикладывают непрерывно растущую нагрузку, скорость роста которой должна обеспечивать увеличение расчетного давления 0,3 МПа/с. Образцы доводят до заедания и определяют значения нагрузки заедания 45 неприработанного образца P_{mn} и нагрузки, соответствующей минимуму коэффициента трения для неприработанного образца P_{oh} . Возникновение заедания контролируют по значительному («катастрофическому») повышению силы трения и температуры с увеличивающейся скоростью роста. На третьем этапе образцы из той же партии

образцов, но еще не испытанные, прирабатывают (проводят микроприработку) в следующем порядке. Осуществляют периодический режим ступенчато-растущего нагружения с чередованием этапов с постоянным давлением (постоянной нагрузкой) в течение времени Δt_{Ni} и этапов с постоянной скоростью роста давления (роста нагрузки)

⁵ на величину ΔP_{ni} в течение времени Δt_{Hi} . При этом непрерывно регистрируют силу трения F , которая растет при наращивании давления (росте нагрузки) и снижается при постоянном давлении (постоянной нагрузке). После снижения силы трения F на достоверно регистрируемую принятым методом измерения величину вновь непрерывно ¹⁰ увеличивается давление со скоростью 0,3 МПа/с вплоть до достижения предельно допустимой скорости роста силы трения (оперативный визуальный контроль за скоростью роста силы трения осуществляется по величине угла между касательной и кривой $F(t)$ и осью времени t). По результатам испытаний получают такие величины, как максимальная нагрузка приработки P_{mp} , характеризующая максимально допустимую ¹⁵ кратковременную нагрузку, а после достижения нагрузки P_{mp} при дальнейшем обратном разгружении пары скольжения также определяют нагрузку P_{op} , соответствующую минимуму коэффициента трения для данного микроприработанного образца пары скольжения. Данный способ оценки прирабатываемости и задиростойкости разработан, в первую очередь, для опор скольжения (подшипников, под пятников, направляющих ²⁰ и т.д.). Он является апробированным и стандартизованным способом в ГОСТ 23.224-86.

Однако его использование для червячного зацепления вызывает трудности в силу существенных геометрических, кинематических и силовых отличий между указанными типами сопряжений скольжения и червячным редуктором в условиях их работы. В ²⁵ частности, нагрузочная способность червячного зацепления оценивается не в единицах давления смазочной среды, а в единицах вращающего момента, то есть в (Н·м), а формирование контурной площади контакта червячного зацепления возникает на основе исходного теоретически дискретного (линейного, герцевского) контакта. Поэтому для использования рассмотренного технического решения в целях его реализации для ³⁰ ускоренных испытаний червячных редукторов необходимо внести новые существенные отличительные признаки в методику ускоренных испытаний.

Кроме того, для реализации предлагаемого способа необходимо соответствующее устройство - испытательный стенд. В качестве прототипа такого устройства может быть рассмотрен стенд для оценки величины коэффициента полезного действия ³⁵ волнового редуктора, описанный в работе «Методические указания к лабораторным работам по курсу «Основы проектирования машин. Ч. 2» Л.П. Варламова, Б.А. Байков и д.р. Под ред. О.П. Леликова. - М.: Изд-во МГТУ им. Н.Э. Баумана, 1997 г., С. 50-51». Стенд содержит электродвигатель, соединительные муфты для испытуемого редуктора, нагружающее устройство в виде электромагнитного тормоза с устройством ⁴⁰ регулирования нагрузочного момента на выходном тихоходном валу редуктора, устройство для измерения и определения вращающего момента на входном быстроходном валу редуктора. Отличительными признаками стенда являются измерительные устройства в виде протарированных балок, деформация которых определяется с помощью индикаторов часового типа, установленных на быстроходном ⁴⁵ и тихоходном валах редуктора, которые позволяют оценить вращающие моменты на обоих валах, а по их соотношению определять коэффициент полезного действия редуктора.

Недостатком прототипа предлагаемого устройства является отсутствие возможности

управления нагружением редуктора на его выходном тихоходном валу в зависимости от характера изменения вращающего момента электродвигателя на входном быстроходном валу редуктора в силу отсутствия соответствующих измерительных приспособлений, позволяющих оценить данные изменения в виде электрических и 5 компьютерных сигналов, изменяющихся в режиме реального времени, и отсутствия соответствующей обратной связи для подобного регулирования нагрузения.

Раскрытие изобретения

Задача предлагаемого изобретения - оптимизация (повышение качества) ускоренных испытаний червячных редукторов с одновременным повышением достоверности 10 результатов испытаний.

Технический результат предлагаемого решения складывается из двух составляющих:

1) модификация применения в ускоренных испытаниях червячных редукторов (как узлов трения скольжения в контакте между червяком и червячным колесом) методики приработки, используемой в прототипе для оценки прирабатываемости пар скольжения, 15 в первую очередь подшипников скольжения; 2) для регулирования процесса ускоренных испытаний использование обратной связи коррекции между вращающимися моментами с входного быстроходного вала на выходной тихоходный вал редуктора. Сочетание двух этих главных составляющих дает новый синергетический эффект - повышение 20 качества результатов ускоренных испытаний червячных редукторов с одновременным повышением достоверности результатов испытаний.

Технический результат достигается тем, что в предлагаемом способе ускоренного испытания червячной пары червячного редуктора в качестве пары скольжения сначала проводят первичную макроприработку сопряжения пары скольжения. В конце проводят испытание с микроприработкой посредством ступенчато-нарастающего роста

25 нагружения ориентировочно до оценочной краткосрочно действующей максимальной на грани заедания пары скольжения величины нагрузения с непрерывным контролем текущих величин параметра трения и других критичных для работоспособности параметров взаимодействия пары скольжения. Посредством этого контроля регулируют величину и скорость нарастания нагрузки и длительность ее постоянства. Останавливают 30 процесс наращивания нагрузки при достижении максимально допустимых величин критичных параметров взаимодействия. После этого сразу проводят процесс обратного разгружения уже микроприработанной пары скольжения также с непрерывным контролем текущей величины параметра трения для определения максимальной нагрузки, соответствующей минимуму параметра трения для данной пары скольжения.

35 При этом роль нагрузки выполняет нагрузочный вращающий момент на выходном тихоходном валу червячной пары редуктора, а регулирование нагрузки и размер очередной ступени нагружения выбирают в зависимости от характера изменения вращающего момента на входном быстроходном валу редуктора. Скорость роста нагрузки на каждой ступени роста нагружения выбирают в зависимости от допустимой

40 непрерывно контролируемой скорости роста вращающего момента на быстроходном валу редуктора. Время выдержки на ступени постоянства нагрузки определяют в зависимости от скорости уменьшения и абсолютной величины падения вращающего момента на быстроходном валу редуктора. О достижении максимально допустимой длительно действующей нагрузки судят по существенному росту относительной

45 амплитуды колебаний вращающего момента на быстроходном валу и по минимуму параметра (коэффициента) трения на графике его зависимости от нагрузочного момента на тихоходном валу. В качестве текущего значения параметра трения используют умноженное на передаточное отношение редуктора отношение текущего значения

момента на входном быстроходном валу к текущему значению момента на выходном тихоходном валу.

Перед испытанием с микроприработкой посредством ступенчато-нарастающего роста нагрузжения возможно проведение этапа ориентировочной оценки на грани заедания краткосрочно действующего максимального нагрузочного момента на выходном тихоходном валу в ходе постоянного наращивания нагрузки до условия начала резкого роста момента на входном быстроходном валу редуктора. После испытания с микроприработкой возможно проведение дополнительной оценки износа червячного колеса в пределах регламентированного допуска.

Отличие предлагаемого способа ускоренных испытаний состоит в том, что между характером изменения момента на входном быстроходном валу и величиной нагружающего момента на выходном тихоходном валу редуктора устанавливают обратную связь, позволяющую регулировать нагружение редуктора в предельном режиме и оценивать его эксплуатационные показатели.

Устройство (стенд) для реализации предлагаемого способа содержит электродвигатель, соединительные муфты для испытуемого редуктора, нагружающее устройство в виде электромагнитного тормоза с устройством регулирования нагрузочного момента на выходном тихоходном валу редуктора, устройство для измерения и определения врачающего момента на входном быстроходном валу редуктора. При этом в качестве устройства для измерения и определения врачающего момента на входном быстроходном валу использован датчик положения с упругой балкой, протарированный по величине возникающего на валу врачающего момента, с возможностью отображения в режиме реального времени сигнала датчика на мониторе компьютера в виде графика этого момента от времени. Устройство для определения врачающего момента на нагружающем устройстве также выполнено в виде датчика положения с аналогичной упругой балкой с возможностью отображения в режиме реального времени сигнала датчика также на мониторе компьютера в виде графика нагрузочного момента от времени. Также в устройстве предусмотрена возможность отображения в режиме реального времени графиков величин производных параметров взаимодействия редукторной пары, в том числе параметра трения и относительной амплитуды колебаний врачающего момента на быстроходном валу, для возможности регулирования нагрузочного момента в зависимости от характера изменений врачающего момента на входном быстроходном валу редуктора в соответствии с предлагаемым способом.

Перечень чертежей

На фиг. 1 показана схема устройства стенда для проведения ускоренных испытаний червячных редукторов;

На фиг. 2 - графики изменений нагрузки - врачающего момента на тормозном устройстве $T_{\text{топ}} (\text{Н}^*\text{м})$ на выходном тихоходном валу редуктора и изменений врачающего момента электродвигателя на входном быстроходном валу редуктора $T_{\text{эд}} (\text{Н}^*\text{м})$ от времени t (мин).

На фиг. 3 - зависимость относительной амплитуды колебаний врачающего момента на входном быстроходном валу $\Delta T_{\text{эд}}$ от момента нагружения $T_{\text{топ}}$ выходного тихоходного вала.

На фиг. 4 - изменение параметра (коэффициента) трения $\mu = u^* T_{\text{эд}} / (T_{\text{топ}})$, где u - передаточное отношение редуктора.

Осуществление изобретения

Испытания проводят, используя стенд, схема которого показана на фиг. 1. Номерами позиций обозначены: 1 - электродвигатель; 2 - муфта; 3 - устройство для измерения вращающего момента электродвигателя на входном быстроходном валу редуктора; 4 - устройство для построения графика изменения вращающего момента электродвигателя в режиме реального времени; 5 - червячный редуктор; 6 - муфта; 7 - устройство для измерения вращающего момента нагружения на выходном тихоходном валу редуктора; 8 - устройство для построения графика изменения вращающего момента нагружения в режиме реального времени; 9 - нагружающее (тормозное) устройство на выходном валу редуктора с регулированием величины вращающего момента нагружения; 10 - обратная связь для регулирования момента нагружения в зависимости от характера и величин изменений вращающего момента электродвигателя на входном быстроходном валу редуктора.

Регулирование значений вращающего момента на нагружающем устройстве осуществляется с помощью магнитного тормоза путем изменения силы тока цепи магнита в зависимости от скорости и характера изменений вращающего момента на быстроходном валу редуктора, определяемого по графику на мониторе компьютера.

Предварительно притертую в соответствии с первым этапом методики прототипа, в результате чего контурная площадь касания пары скольжения должна составить не менее 60% от номинальной площади контакта, червячную пару устанавливают в редуктор и заливают смазочное масло в него. Далее включают электродвигатель и начинают непосредственно проводить ускоренные испытания редуктора.

Если ориентировочная величина максимально допустимого краткосрочно действующего нагружающего момента на выходном тихоходном валу редуктора заранее неизвестна, то сначала начинают постепенно и непрерывно повышать нагружающий момент $T_{\text{топ}}$ для определения этой ориентировочной величины по условию начала резкого роста момента $T_{\text{эд}}$ на входном быстроходном валу редуктора, что можно характеризовать как краткосрочное приближение к ситуации заедания червячной пары, но ни в коем случае не допущение этого заедания из-за возможной потери работоспособности редуктора, поэтому при фиксации условия начала резкого роста момента $T_{\text{эд}}$ нагрузку $T_{\text{топ}}$ сразу существенно уменьшают или снимают полностью.

Зная ориентировочную величину максимально допустимого нагружающего момента, для ее более точного определения используют основной режим чередующегося линейно нарастающего и постоянного нагружения $T_{\text{топ}}$, варьируя величину и длительность действия нагрузки, как это показано на фиг. 2. Каждый шаг повышения нагрузки на редуктор корректируется с учетом показаний устройства для измерения вращающего момента на входном быстроходном валу редуктора и устройства для построения графика изменения вращающего момента на быстроходном валу редуктора в режиме реального времени. Получаемая с помощью этих устройств картина изменения вращающего момента на входном быстроходном валу редуктора позволяет сделать вывод о реакции червячного зацепления на очередное повышение нагрузки. Это выражается в росте абсолютного значения вращающего момента $T_{\text{эд}}$ на быстроходном валу редуктора и возникновении колебаний этого момента, как это показано на фиг. 2 (на фиг. 2 - правая ось ординат - для отсчета $T_{\text{топ}}$ ($\text{Н}\cdot\text{м}$), левая ось ординат со смещением нуля графика - для отсчета $T_{\text{эд}}$ ($\text{Н}\cdot\text{м}$), общая ось абсцисс - время t в минутах).

Конкретнее для этого режима известную ориентировочную величину максимально допустимого нагружающего момента делят на 8...10 ступеней, время выдержки постоянной нагрузки на каждой ступени порядка 1 минуты, время постепенного

линейного нарастания нагрузки $T_{\text{топ}}$ между ступенями не менее 10 сек. При этом на каждой ступени нагружения редуктора регистрируют в реальном времени зависимости от времени как величины самой нагрузки $T_{\text{топ}}$, так и величины момента $T_{\text{эд}}$ с динамическими колебаниями. Одновременно в реальном времени для каждой ступени нагружения ведут постоянный расчет относительных амплитуд $\Delta T_{\text{эд}}$ этих колебаний по формуле: $\Delta T_{\text{эд}} = \Delta T_{\text{эд,амп}} / \Delta T_{\text{ступ.эд}}$, где $\Delta T_{\text{эд,амп}}$ - абсолютный размах колебаний, $\Delta T_{\text{ступ.эд}}$ - абсолютная величина предваряющей ступеньки изменения $T_{\text{эд}}$, и строят график зависимости этих относительных амплитуд от вращающего момента нагрузки $T_{\text{топ}}$ (см. фиг. 3) с нарастанием нагрузки до тех пор, пока по этому графику не станет очевидна точка перехода участка пологого нарастания относительных амплитуд колебаний в участок их гораздо более крутого нарастания. Величину $T_{\text{топ}}$ для этой точки можно также считать более точной оценочной величиной максимально допустимого нагружающего момента редуктора и после ее регистрации в качестве переключающего сигнала обратной связи сразу, не останавливая испытания, переходить в режим постепенного разгружения редуктора с чередующимися уже линейно убывающими и постоянными величинами $T_{\text{топ}}$ в обратном порядке по отношению к предыдущему режиму нарастающего нагружения. Задача такого испытания ступенчатым нагружением-разгружением заключается в определении величин параметра (коэффициента) трения скольжения μ червячной пары по формуле $\mu = u^* T_{\text{эд}} / (T_{\text{топ}})$, где u - передаточное число червячной пары (как правило, $u=20\dots30$) и построении графика зависимости коэффициента трения μ от величины $T_{\text{топ}}$ как при нарастании нагрузки (сплошная линия зависимости), так и при ее снижении (штриховая линия) (см. фиг. 4). По этой зависимости для повышения достоверности результатов ускоренных испытаний можно получить еще одну дополнительную оценку величины максимально допустимого нагружающего момента, а именно при минимальной величине коэффициента трения скольжения на этапе разгружения червячной пары. По графику фиг. 4 отчетливо виден по снижению величины коэффициента трения с максимума до стабильного значения этап микроприработки на начальных ступенях нагружения пары и также виден участок дополнительного понижения до минимума величины коэффициента трения скольжения на этапе разгружения пары в районе величины максимально допустимого длительно действующего нагружающего момента. По зависимости параметра (коэффициента) трения от нагрузки, как это показано на фиг. 4, определяется номинальная нагрузка на редуктор, соответствующая нормативным документам и определяемая по минимуму коэффициента трения. Эта же нагрузка практически может являться и максимально допустимой длительно действующей нагрузкой, достижение которой в процессе нагружения контролируется по резкому возрастанию амплитуды колебаний вращающего момента на быстроходном валу редуктора, пример зависимости которой от значений нагружающего момента показан на фиг. 3.

Помимо этих показателей, для оценки максимально допустимого длительно действующего нагружающего момента можно также дополнительно оценивать износостойкость червячной пары при этой нагрузке путем замеров размеров деталей зацепления до и после окончания испытания и соотнесения полученного износа к пройденному зацеплению пути трения. При этом без разборки редуктора может быть использовано точное цифровое фотографирование пятна контакта червячной пары и/или высокоточные измерительные инструменты для измерения толщины зуба червячного колеса и оценки его допустимого износа при использованном в ходе испытаний

диапазоне нагрузки T_{top} . Непревышение регламентированного допуска износа (как правило, до нескольких десятков мкм) зуба червячного колеса (материал колеса - более мягкий (например, бронза), а сам червяк - из более прочного материала, например стали) также свидетельствует о правильности диапазона нагрузки в ходе испытаний и 5 правильной оценке величины максимального допустимого длительно действующего нагружающего момента в этом диапазоне.

Из нескольких оценочных величин максимально допустимого длительно действующего (или номинального) нагружающего момента в итоге для гарантии 10 длительной работоспособности червячного редуктора следует рекомендовать минимальную из полученных величин.

В заключение следует добавить, что на практике ускоренные испытания червячных редукторов с помощью предлагаемых способа и устройства всегда проводились в пределах 1 часа, а основной этап ступенчатого нарастающего нагружения и 15 последующего нарастающего разгружения червячной пары редуктора мог составить порядка 10 минут (см. фиг. 2). Способ может быть использован в составе набора технологических операций при изготовлении и обкатке редукторов, а также при подборе новых материалов, как конструкционных, так и смазочных.

Пример осуществления способа

Испытывали червячную пару с передаточным числом $i=31$. Материал колеса - 20 бронза. Материал червяка - сталь. Смазочное масло - минеральное масло ТМ-5-18 с присадками и специальной добавкой (Стрибайл).

Предварительная оценка максимально допустимого длительно действующего нагружающего момента - 400 Н·м. В ходе реальных испытаний диапазон изменения момента нагрузки T_{top} составил 0...425 Н·м. Износ зуба червячного колеса в процессе 25 испытаний остался в пределах регламентированного допуска.

Время этапа ступенчатого нарастающего нагружения и последующего нарастающего разгружения червячной пары редуктора составило 9 минут (см. фиг. 2).

Оценка максимально допустимого длительно действующего нагружающего момента по точке перехода участка пологого нарастания относительных амплитуд колебаний в участок их гораздо более крутого нарастания (см. фиг. 3) составила 300 Н·м. 30

Оценка максимально допустимого длительно действующего (или номинального по соответствующим нормативным документам) нагружающего момента по минимуму величины коэффициента трения скольжения ($\mu=0,032$) на этапе разгружения червячной пары (см. фиг. 4) составила 315 Н·м. 35

Из этих двух оценок (300 Н·м и 315 Н·м) для гарантии длительной работоспособности червячного редуктора следует рекомендовать в качестве эксплуатационной номинальной нагрузки минимальную величину 300 Н·м.

Формула изобретения

40 1. Способ ускоренного испытания червячной пары червячного редуктора в качестве пары скольжения, состоящий в том, что сначала проводят первичную макроприработку сопряжения пары скольжения, в конце проводят испытание с микроприработкой посредством ступенчато-нарастающего роста нагрузления ориентировочно до оценочной краткосрочно действующей максимальной на грани заедания пары скольжения величины 45 нагрузления с непрерывным контролем текущих величин параметра трения и других критичных для работоспособности параметров взаимодействия пары скольжения, посредством этого контроля регулируют величину и скорость нарастания нагрузки и длительность ее постоянства, останавливают процесс наращивания нагрузки при

достижении максимально допустимых величин критических параметров взаимодействия, после чего сразу проводят процесс обратного разгружения уже микроприработанной пары скольжения также с непрерывным контролем текущей величины параметра трения для определения максимальной нагрузки, соответствующей минимуму параметра трения

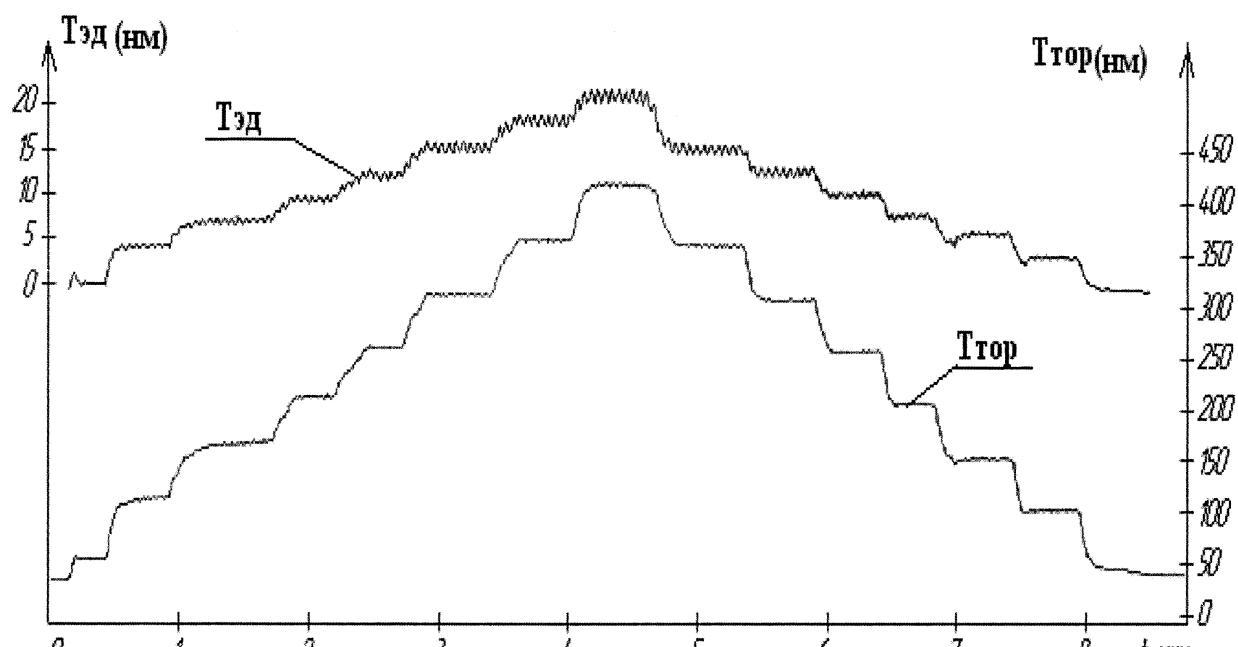
- 5 для данной пары скольжения, отличающейся тем, что роль нагрузки выполняет нагрузочный вращающий момент на выходном тихоходном валу червячной пары редуктора, а регулирование нагрузки и размер очередной ступени нагружения выбирают в зависимости от характера изменения вращающего момента на входном быстроходном валу редуктора, при этом скорость роста нагрузки на каждой ступени роста нагружения
- 10 выбирают в зависимости от допустимой непрерывно контролируемой скорости роста вращающего момента на быстроходном валу редуктора, время выдержки на ступени постоянства нагрузки определяют в зависимости от скорости уменьшения и абсолютной величины падения вращающего момента на быстроходном валу редуктора, о достижении максимально допустимой длительно действующей нагрузки судят по существенному
- 15 росту относительной амплитуды колебаний вращающего момента на быстроходном валу и по минимуму параметра трения на графике его зависимости от нагрузочного момента на тихоходном валу, причем в качестве текущего значения параметра трения используют умноженное на передаточное отношение редуктора отношение текущего значения момента на входном быстроходном валу к текущему значению момента на
- 20 выходном тихоходном валу.

2. Способ по п. 1, отличающийся тем, что перед испытанием с микроприработкой посредством ступенчато-нарастающего роста нагрузления проводят этап ориентировочной оценки на грани заедания краткосрочно действующего максимального нагрузочного момента на выходном тихоходном валу в ходе постоянного наращивания

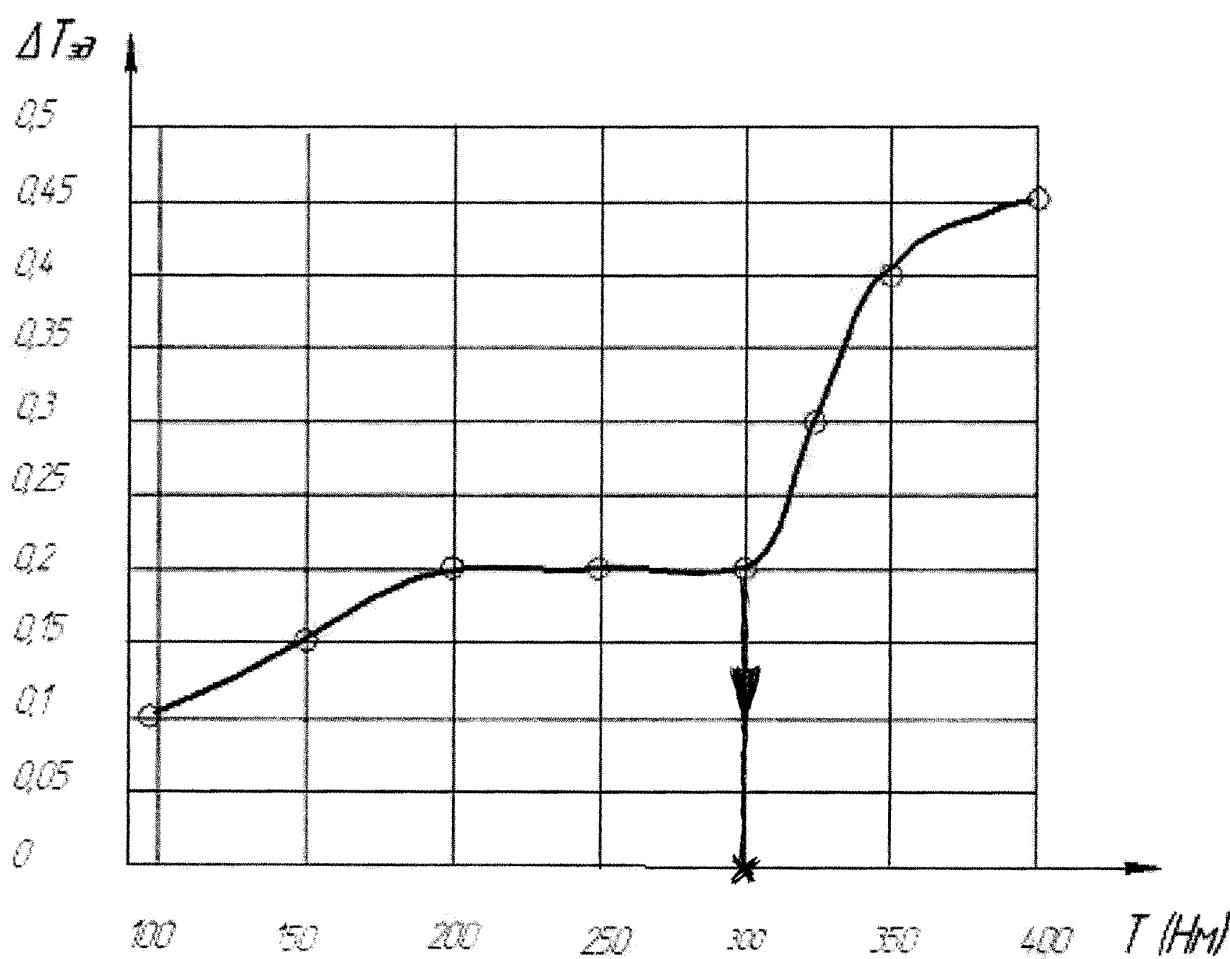
- 25 нагрузки до условия начала резкого роста момента на входном быстроходном валу редуктора.

3. Способ по п. 1, отличающийся тем, что после испытания с микроприработкой проводят дополнительную оценку износа червячного колеса в пределах регламентированного допуска.

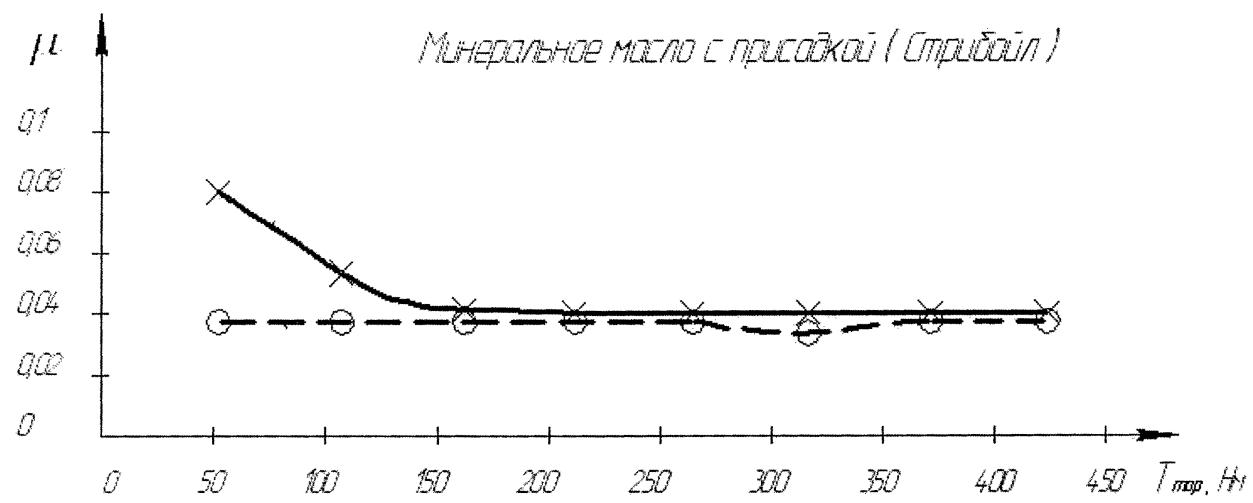
- 30 4. Устройство для реализации способа по п. 1, содержащее электродвигатель, соединительные муфты для испытуемого редуктора, нагружающее устройство в виде электромагнитного тормоза с устройством регулирования нагрузочного момента на выходном тихоходном валу редуктора, устройство для измерения и определения вращающего момента на входном быстроходном валу редуктора, отличающееся тем,
- 35 что в качестве устройства для измерения и определения вращающего момента на входном быстроходном валу использован датчик положения с упругой балкой, протарированный по величине возникающего на валу вращающего момента, с возможностью отображения в режиме реального времени сигнала датчика на мониторе компьютера в виде графика этого момента от времени, при этом устройство для
- 40 определения вращающего момента на нагружающем устройстве также выполнено в виде датчика положения с аналогичной упругой балкой с возможностью отображения в режиме реального времени сигнала датчика также на мониторе компьютера в виде графика нагрузочного момента от времени, также с возможностью отображения в режиме реального времени графиков величин производных параметров взаимодействия
- 45 редукторной пары, в том числе параметра трения и относительной амплитуды колебаний вращающего момента на быстроходном валу, для возможности регулирования нагрузочного момента в зависимости от характера изменений вращающего момента на входном быстроходном валу редуктора в соответствии со способом по п. 1.



фиг.2



фиг.3



фиг.4