

19. Наурызбаев Р.К., Жанашев И.Ж. Теория синтеза самоустанавливающихся неассоровых пространственных кулачковых механизмов. НУМП по курсу «Прикладная механика». МОН РК. КазНАУ.- Алматы, 2010, 80 с. Изд. «АгроДом».
20. Наурызбаев Р.К., Жанашев И.Ж. Единый практикум лабораторных занятий по курсу «Прикладная механика» в части теории механизмов и машин № 1. НУМП по курсу «Прикладная механика». МОН РК. КазНАУ.- Алматы, 2010, 62 с. Изд. «АгроДом».

Анықтаудан көнбакшылықтың түрлерінде көрсетілген жаңалық үшзвенолы ассурқұрылымы емес және төртзвенолы ассур құрылымды өзіқалыптастырып көңістік жұдырықшалы механизмдердің еркіндік дәреже сандары тек жаңа құрылымдық формуламен анықталады. Аталған формуланың көмегімен үшзвенолы және төртзвенолы ассур құрылымдық топты және ассур құрылымдық емес механизмдердің құрылғылық принциптері оңай шешіледі.

The degree of mobility specified new three-tier assur and four-tier non assur structural itself established spatial cam mechanism is defined under the new formula. The named formula easily defines a principle construction of the given mechanisms.

УДК 631.3.02.004.07.

ЗМ3-53 МОТОРЫНЫҢ ИНДІ БІЛІКТЕРІН ҚАЖУҒА СЫНАУДЫҢ НӘТИЖЕЛЕРІ

Бисекен А.Б., Оралбаев С.Ж.

Қажуға сынау үшін ЗМ3-53 моторының иінді біліктері және Мем F3TI мен ҚазҰАУ технологияларымен қалпына келтірілген иінді біліктер алынған.

Жоғары да айтылып кеткен технологияларға тоқталмай сыналған сериялардың нәтижелерін карастырайық..

Бірінші серия, эталондық жаңа іінді біліктерден жасалған. Олар бұрын 1982-1995 жылдары сыналған [1,2,3], сондықтан сол сынақтардың хаттамалары қолданылған.

Мем F3TI мен ҚазҰАУ технологияларымен қалпына келтірілген иінді біліктері серияларының көмірлері 9 және 10.

ЗМ3-53 моторының иінді біліктерін қажуға сынаудың нәтижелері сынақтың жалпы хаттамалары түрінде кестеде берілген. Қажуға сынау кезіндегі иінді біліктердің қирауын карастырганда қираудың үш түрін атауга болады.

Қираудың бірінші түрі. Шытынаудың пайда болу және өсу аймағы есептелген қауіпті қимасы сәйкес келеді. Бұл жағдайда бұлғақтық мойыншаның 60 % бұзылып әрі қарай шытынау біліктің жағына қарай бұрылып, бұрандалы тығын тесігі арқылы өтеді.

ЗМ3-53 моторының иінді біліктерінің сынау кезіндегі қирауының 90 % қираудың осы түріне жатады.

Қираудың бірінші түрі 1суретте көрсетілген. Онда иінді біліктер үлгілерінің 10.1 және 10.2 сынағы нәтижесінде қажаудан қирауы көрсетілген.

Айта кететіндей эталондық сериясының үлгілері осы тип бойынша қираган.



1-сурет. ҚазҰАУ технологиясымен қалпына келтірілген иінді біліктердің 10.1 және 10.2 үлгілерінің қажаудан қирауы.

Қираудың екінші типі. Бұл жағдайда шытынау бұлғактық мойыншаның келденең қимасымен ғана өтіп біліктің жағына өтпейді. Қираудың бұл типімен екі үлгі ғана қираған (барлық сынақтың 5 % кем).

Қираудың үшінші типі. Қираудың бұл түрі қираудың бірінші типіне ұқсас тек қана қирау орында айырмашылық бар. Есептеу бойынша бұл жағдайда қираған жердегі июші момент қауіпті қимадағыдан 30% кем. Оған қарамастан қираудың бұл түрімен қираған үш жағдай тіркелген. Олар тек қана балқыланған біліктер арасында орын алған. Бұдан алдыңғы галтельдің жаңындағы қима осал деп жорамалдауға болады. Анализ көрсеткендегі бұл жерде құю кезінде пайда болған қыстыар, микрошытынаулар бар екені анықталған. [4,5].

Жұмыс кезінде бұл қималарда зақымдалу жинала береді. Сондықтан мұндай үлгілердің қажуға беріктігі тәмен болады.

Үшінші типпен қирайтын үлгілерге номиналдық кернеуді есептегендеге қауіпті қима ретінде жүктеме іні 108 мм тең бұлғактық мойыншаның алдыңғы голтелі жаңындағы қима алынған.

ЗМЗ – 53 моторы інді біліктерінің қажуға берікке сынау нәтижелерін Л.В. Мұратовтың тәуелділігін қолданып өндегендеге қажуға беріктік шегінің келесі орташаланған шамасы табылған:

1. Эталондық серия Вариациялық қатар: 4,92; 5,36; 5,37; 5,44; 5,45; 5,57; 5,72; 5,75; 5,75; 5,83; 5,83; 5,87; 5,87; 5,95; 5,94; 5,99; 6,07; 6,16; 6,20; 6,40; 7,50; 7,75 кг/мм²

$$\bar{x}_1^{op} = \sigma_{-1}^{19} = 5,997 \approx 6,00 \frac{\text{кг}}{\text{мм}^2}; \quad S = 0,523 \frac{\text{кг}}{\text{мм}^2}; \quad V = 8,7\%$$

2. Тогызынышы серия. Мем FZTI технологиясы. Вариациялық қатар: 5,77; 4,63; 4,44; 4,26; 4,00; 3,95; 3,90; 3,88; 3,85; 1,84; 3,80; 3,69; 2,80; 2,13 кг/мм²

$$\bar{x}_1^{op} = \sigma_{-1}^9 = 3,93 \frac{\text{кг}}{\text{мм}^2}; \quad S = 0,77 \frac{\text{кг}}{\text{мм}^2}; \quad V = 20,2\%$$

3. Оныншы серия. КазҰАУ технологиясы. Вариациялық қатар: 1,54; 3,79; 4,22; 4,43; 4,46; 4,47; 4,47; 4,48; 4,48; 4,52; 4,54; 4,55; 4,82; 4,86; 5,0 кг/мм²

$$\bar{x}_1^{op} = \sigma_{-1}^{10} = 4,51 \frac{\text{кг}}{\text{мм}^2}; \quad S = 2,90 \frac{\text{кг}}{\text{мм}^2}; \quad V = 6,4\%$$

Қалпына келтірілген бөлшектердің сигналдары үшін қажуға беріктігінің шамасы келесі:

Мем FZTI технологиясымен балқыланғандардікі: -3,93 кг/мм²

КазҰАУ технологиясымен балқыланғандардікі: -4,51 кг/мм²

2.16-кестеде (В қосымшасы) протоколдар бойынша есептелген қажу тетігінің, олардың мәндерінің шашырауының сипаттамалары келтірілген. Балқылаумен қалпына келтірілген інді біліктердің қажу шектеріне баға беру нәтижесінде олардың қажуға беріктігі жаңа біліктермен салыстырғанда 25...35% немесе 1,33.....1,53 есе тәмен екенін көруге болады.

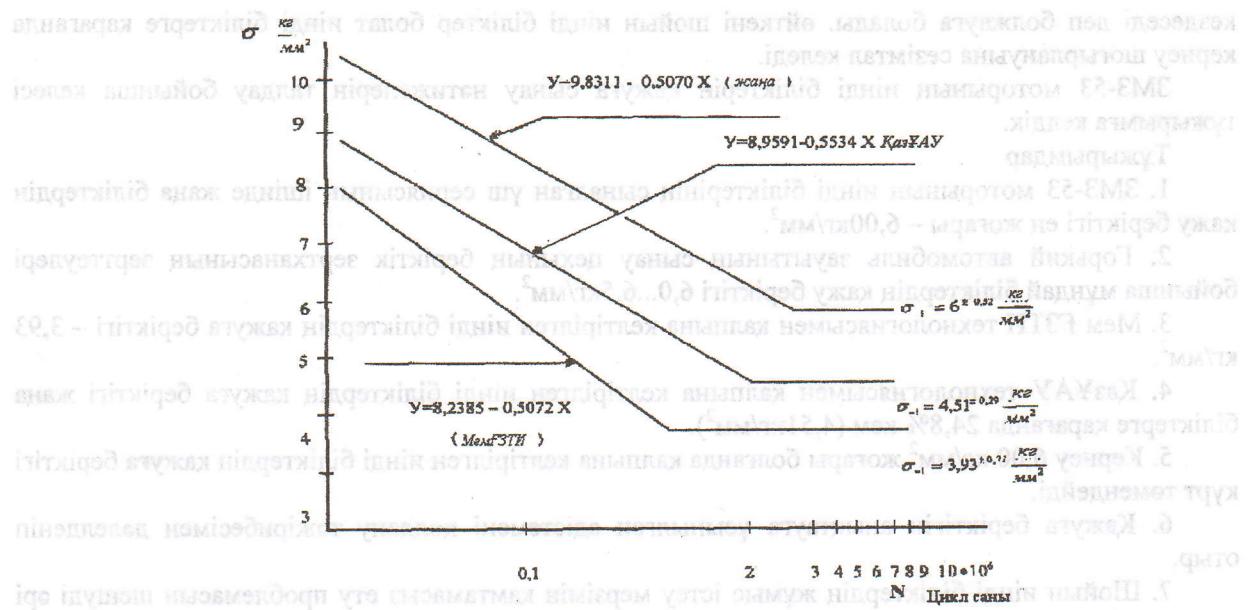
Аталған қысықтарды талдау электр доғасымен балқыладап қалпына келтірілген інді біліктердің қажуға беріктігі едәуір тәмендейтінін көрсетеді.

Зақымдалу қысығының сол жақ бұтағының тендеуін таңдал алу, параметрлеріне баға беру және оларды қажуға сынау графигінде көрсету мақсатымен әр серия үшін ең кіші квадраттар әдісімен алынған мәліметтерге сзықтық регрессиялық талдау жүргізілген.

Мәліметтерді өндегендеге [20,29,30,31] әдебиет көздерінде ұсынылған әдістеме қолданылған.

Біліктердің әр сериясының сзық регрессиясының эмпирикалық тендеулері келесі:

1. Эталондық $y = 6,3426 - 0,5070 (x - 6,88)$ немесе $y = 9,8311 - 0,65070 x$,



2-сурет. ЗМЗ – 53 моторының иінді біліктерінің закымдану қызықтары

2. Мем FZTI технологиясы.

$y = 5,6822 - 0,5072 (x - 5,0400)$ немесе $y = 8,2985 - 0,5072 x$,

3. КазҰАУ технологиясы.

$y = 5,8296 - 0,5534 (x - 5,6550)$ немесе $y = 8,9541 - 0,5534 x$,

2 суретте көрсетілген қажуға сынау графигіне түсірілген әр серия біліктерінің қирауы осы сзызықтардың манайында топталады.

Графикке регрессия сзызықтарын түсіру үшін кестесінің графалары қолданылады. Сыналған иінді біліктердің әсер етуші кернеулері мен қирау түрін қарау бойынша циклдық беріктігіне баға беруге мүмкіндік береді. Қалпына келтірілген біліктер жана біліктерге қарағанда аз кернеуде қирайды. Мысалы эталондық серияның үш ұлғасы қирамай $10 \cdot 10^6$ циклға шыдаған. Яғни ЗМЗ-53 моторының жаңа иінді біліктерінің қажу шегі 5,60...6,2 кг/мм диапазонында болуға тиіс. Мем FZTI технологиясымен қалпына келтірілген төгізізші сериясының барлық 6 ұлғасы де 4,0 кг/мм² кернеуде қираган. Сондықтан олардың қажуға беріктігі бұл деңгейден төмен болады. КазҰАУ технологиясы мен қалпына келтірілген оныншы серияның ұлғілерінің қажу беріктігі 4,63...4,5 кг/мм² шегінде болуға тиіс.

Осындай қарапайым талдау балқылаумен қалпына келтірілген ЗМЗ-53 моторының шойын иінді біліктерінің қажуға беріктігі жаңа біліктерге қарағанда төмен болатынын көрсетеді.

Қажуға сынау кезінде алынған мәліметтерді математикалық статистика аппараты қөмегімен және Л.В.Мұратов тендеуін қолданып талдау сыналған бөлшектердің циклдық беріктігіне сандық баға беруге мүмкіндік береді. Жүргізілген есептеулер ЗМЗ-53 моторының жаңа иінді біліктерінің қажуға беріктігі 5,93...6,00 кг/мм² екенін көрсетеді.

Әсер етуші кернеу 6,00 кг/мм² болғанда сыналған иінді біліктердің циклдық беріктігіне баға берейік.

Әсер етуші кернеудің шамасын 6,00 кг/мм² тен қылыш алуудың себебі ЗМЗ-53 моторының жаңа иінді біліктерінің төзімділік шегі осыған тен.

Таңдал алған кернеу шамасында жаңа бөлшектер 10^7 циклға тен сынақ базасына шыдайды. Мем FZTI технологиясымен қалпына келтірілген иінді біліктердің шыдау мерзімі 160 мың цикл; ал ҚазҰАУ технологиясымен қалпына келтірілген біліктердің шыдау мерзімі 440 мың цикл.

Бұл жағдайда ҚазҰАУ технологиясымен қалпына келтірілген біліктердің жұмыс істеу уақыты Мем FZTI технологиясымен қалпына келтірілген біліктерге қарағанда 2,75 есе жоғары. Бұдан келтірілген және бұрынғы [2,3,4] мәліметтерге қарағанда 2,75 есе жоғары. Әдістемелерімен қалпына келтірілген шойын иінді біліктердің арасында қирау уақығалары жиі

кездеседі деп болжаты болады. Әйткені шойын иінді біліктегі болат иінді біліктеге қарағанда кернеу шоғырлануына сезімтал келеді.

ЗМЗ-53 моторының иінді біліктегі қажуға сынау нәтижелерін талдау бойынша келесі тұжырымға келдік.

Тұжырымдар

1. ЗМЗ-53 моторының іінді біліктегінің сыналған уш сериясының ішінде жаңа біліктегін қажу беріктігі ең жоғары – $6,00 \text{ кг}/\text{мм}^2$.

2. Горький автомобиль зауытының сынау цехының беріктік зертханасының зерттеулері бойынша мұндай біліктегін қажу беріктігі $6,0 \dots 6,5 \text{ кг}/\text{мм}^2$.

3. Мем ФЗТИ технологиясымен қалпына келтірілген іінді біліктегін қажуға беріктігі – $3,93 \text{ кг}/\text{мм}^2$.

4. ҚазҰАУ технологиясымен қалпына келтірілген иінді біліктегін қажуға беріктігі жаңа біліктеге қарағанда $24,8\%$ кем ($4,51 \text{ кг}/\text{мм}^2$).

5. Кернеу $6,00 \text{ кг}/\text{мм}^2$ жоғары болғанда қалпына келтірілген иінді біліктегін қажуға беріктігі күрт төмөндейді.

6. Қажуға беріктігін анықтауға ұсынылған әдістемен қолдану тәжірибесімен дәлелденіп отыр.

7. Шойын іінді біліктегін жұмыс істеу мерзімін қамтамасыз ету проблемасын шешуді әрі қарай жалғастыру керек.

1. Мазухин Н.Г., Воденисов А.Я. Долговечность стационарного двигателя модели 320Б (ЗМЗ, ГАЗ-21 А). Автомобильная промышленность, №7, 1971г.

2. Разработка мероприятий по повышению надежности отремонтированных автомобилей на основе совершенствования технологии ремонта. Отчет по теме 0.54.354, КР-01-70 «Д»

3. С.В. Мельников, В.Р. Алешкин, П.М. Рошин. Планирование эксперимента в исследованиях сельскохозяйственных процессов. Ленинград «Колос» 1980.

4. РТМ 44-62. Методика статической обработки эмпирических данных, «Стандартгиз», М., 1963, 127 с.

5. Сафаров И.И. Исследование факторов, ограничивающих ресурс полуосей автомобилей и пути повышения их долговечности. Диссертация на соискание ученой степени кандидата технических наук, научный руководитель - к.т.н., доцент Тин Тен-Юр, Алма-Ата, 1972г, 201с.

Сравнительные усталостные испытания коленчатых валов восстановленных широкослойной наплавкой с введением в дугу ферромагнитной шихты показали снижение усталостной прочности на 25% по сравнению с новыми.

Comparative fatigue tests of cranked shaft restored widely layer fusion with introduction in an arch ferromagnetic shishki have shown decrease in fatigue durability on 25 % in comparison with the new

Сравнительные усталостные испытания коленчатых валов восстановленных широкослойной наплавкой с введением в дугу ферромагнитной шихты показали снижение усталостной прочности на 25% по сравнению с новыми.

Comparative fatigue tests of cranked shaft restored widely layer fusion with introduction in an arch ferromagnetic shishki have shown decrease in fatigue durability on 25 % in comparison with the new

Сравнительные усталостные испытания коленчатых валов восстановленных широкослойной наплавкой с введением в дугу ферромагнитной шихты показали снижение усталостной прочности на 25% по сравнению с новыми.

Comparative fatigue tests of cranked shaft restored widely layer fusion with introduction in an arch ferromagnetic shishki have shown decrease in fatigue durability on 25 % in comparison with the new

Сравнительные усталостные испытания коленчатых валов восстановленных широкослойной наплавкой с введением в дугу ферромагнитной шихты показали снижение усталостной прочности на 25% по сравнению с новыми.

Comparative fatigue tests of cranked shaft restored widely layer fusion with introduction in an arch ferromagnetic shishki have shown decrease in fatigue durability on 25 % in comparison with the new

Сравнительные усталостные испытания коленчатых валов восстановленных широкослойной наплавкой с введением в дугу ферромагнитной шихты показали снижение усталостной прочности на 25% по сравнению с новыми.