

Міністерство освіти і науки України
Відокремлений структурний підрозділ “Тернопільський фаховий коледж
Тернопільського національного технічного університету імені Івана
Пулюя”

Відділення транспорту та інженерної механіки

(повна назва відділення)

Циклова комісія автомобільного транспорту

(повна назва циклової комісії)

ПОЯСНЮВАЛЬНА ЗАПИСКА
до кваліфікаційної роботи бакалавра

бакалавр

(назва освітнього ступеня)

на тему: Підвищення ефективності технологічного процесу діагностики
та ремонту карданних передач автомобілів MAN TGA

Виконав студент: II курсу, групи АТб-605

напряму підготовки (спеціальності)

274 «Автомобільний транспорт»

«Автомобільний транспорт»

(освітньо-професійна програма)

Фост В.В.

(прізвище та ініціали)

Керівник Пиндус Ю.І.

(прізвище та ініціали)

Рецензент

(прізвище та ініціали)

Тернопіль
2023

**ВІДОКРЕМЛЕНИЙ СТРУКТУРНИЙ ПІДРОЗДІЛ
“ТЕРНОПІЛЬСЬКИЙ ФАХОВИЙ КОЛЕДЖ
ТЕРНОПІЛЬСЬКОГО НАЦІОНАЛЬНОГО ТЕХНІЧНОГО УНІВЕРСИТЕТУ
імені ІВАНА ПУЛЮЯ”**

Відділення транспорту та інженерної механіки

Циклова комісія автомобільного транспорту

Рівень вищої освіти: перший (бакалаврський)

Кваліфікація: бакалавр автомобільного транспорту

Галузь знань: 27 “Транспорт”

Спеціальність: 274 “Автомобільний транспорт”

Освітньо-професійна програма: “Автомобільний транспорт”

ЗАТВЕРДЖУЮ

Голова циклової комісії
автомобільного транспорту

Микола ВЕНГЕР

“18” січня 2023 року

З А В Д А Н Н Я № 14
НА КВАЛІФІКАЦІЙНУ РОБОТУ БАКАЛАВРА

ГРУПА АТб-605

Фоста Володимира Вячеславовича

1. Тема кваліфікаційної роботи: Підвищення ефективності технологічного процесу діагностики та ремонту карданних передач автомобілів MAN TGA.

Керівник кваліфікаційної роботи: викладач автомеханічних дисциплін Піндус Ю.І.

Затверджені наказом ВСП “Тернопільський фаховий коледж ТНТУ імені Івана Пулюя” від 16.12.2022р. №4/9-494.

2. Срок подання студентом кваліфікаційної роботи: “22” червня 2023 року.

3. Вихідні дані до кваліфікаційної роботи: Технічні характеристики карданних передач автомобілів MAN TGA. Типові ознаки несправності карданних передач автомобілів MAN TGA. ТП діагностики та ТО карданних передач автомобілів MAN TGA. Розрахунок виробничої програми. Аналіз технологічного забезпечення ремонтої зони. Технічні характеристики ремонтного обладнання та оснастки.

4. Зміст роботи (перелік питань, які потрібно розробити): Загально-технічний розділ. Технологічний розділ. Конструкторський розділ. Охорона праці та безпека життєдіяльності.

5. Перелік графічного матеріалу (з точним зазначенням обов’язкових креслень):

1. План агрегатної дільниці (ф-А1).

2. Вал карданний автомобіля MAN TGA (ЗВ)(ф-А1).

3. Схема ТП на дільниці. Робочі креслення деталей карданного валу (разом ф-А1).

4. Пристосування для кріplення хрестовини при шліфуванні центрів (СК)(ф-А1).

5. Пристрій для кріплення вилки карданного вала (СК). Робочі креслення деталей пристрою (разом ф-А1).

6. Операційна карта на розбирання карданної передачі (ф-А1).

6. Консультанти розділів кваліфікаційної роботи

| Розділ | Прізвище, ініціали та посада консультанта | Підпис, дата | |
|--|---|----------------|------------------|
| | | завдання видав | завдання прийняв |
| Охорона праці та безпека життєдіяльності | Марціаш О.М., викладач | | |

7. Дата видачі завдання “17” січня 2023 р.

КАЛЕНДАРНИЙ ПЛАН

| № з/п | Назва етапів кваліфікаційної роботи бакалавра | Срок виконання етапів роботи | Примітка |
|-------|---|------------------------------|----------|
| 1. | Загально-технічний розділ | 26.01.2023 | |
| 2. | Технологічний розділ | 01.06.2023 | |
| 3. | Конструкторський розділ | 08.06.2023 | |
| 4. | Охорона праці та безпека життєдіяльності | 12.06.2023 | |
| 5. | Розробка графічної частини кваліфікаційної роботи бакалавра | 20.06.2023 | |
| 6. | Представлення кваліфікаційної роботи бакалавра до захисту | 22.06.2023 | |

Студент _____
(підпис)

Володимир ФОСТ
(ім'я та прізвище)

Керівник роботи _____
(підпис)

Юрій ПИНДУС
(ім'я та прізвище)

АНОТАЦІЯ

Фост В.В. Підвищення ефективності технологічного процесу діагностики та ремонту карданних передач автомобілів MAN TGA : кваліфікаційна робота на здобуття освітнього ступеня бакалавра за спеціальністю 274 «Автомобільний транспорт». Тернопіль: ВСП “ТФК ТНТУ”, 2023. 76с.

Кваліфікаційна робота присвячена підвищенню ефективності діагностики і ремонту карданних валів.

Для досягнення поставленої мети описано характеристику автомобіля MAN TGA; вибрано продуктивні методи праці, обладнання, інструмент та пристрой; обґрунтовано тему кваліфікаційної роботи; описано будову і принцип роботи карданної передачі; наведено технічну характеристику хрестовини; описано технічне обслуговування карданної передачі та причини зношування відновлюваної деталі і вплив зносу хрестовини на роботу карданної передачі; подано характеристику агрегатного відділення. Побудовано ТП діагностування карданної передачі, розбирання карданної передачі, технічні умови на дефектування деталі та вибір методу відновлення деталі; здійснено відповідні розрахунки технологічних операцій; визначено початкові дані і порядок проектування пристосування; розраховано рентабельність застосування пристосувань; описано будову, принцип дії і застосування пристосування. Здійснено проектний розрахунок з'єднання гвинт-гайка та розрахунок деталей пристрою на міцність; розглянуто питання охорони праці та безпеки в надзвичайних ситуаціях; оформлено графічну частину роботи.

Ключові слова: карданна передача, технологічний процес ремонту карданної передачі, операція, ремонт кардана, відновлення, деталь, складання карданного валу, форма організації виробництва, технічне обслуговування, діагностика карданних валів.

ANNOTATION

Fost Volodymyr. Technological process efficiency improvement of diagnostics and repair of driveline transmissions of MAN TGA vehicles: qualification thesis for Bachelor's Degree in the specialty 274 Motor Vehicle Transport. Ternopil: Separate Structural Subdivision "Ternopil Professional College of Ternopil Ivan Puluj National Technical University", 2023. 76c.

The qualification thesis is devoted to improving the efficiency of diagnostics and repair of driveshafts.

To achieve this goal, the characteristics of the MAN TGA vehicle are described; productive labor methods, equipment, tools and devices are selected; the topic of the qualification work is substantiated; the structure and principle of operation of the universal joint are described; the technical characteristics of the cross are given; the maintenance of the universal joint and the causes of wear of the restored part and the effect of wear of the cross on the operation of the universal joint are described; the characteristics of the aggregate department are given. The technical specifications for diagnosing the cardan transmission, disassembling the cardan transmission, technical conditions for defecting the part and choosing a method for restoring the part are built; the corresponding calculations of technological operations are carried out; the initial data and the design procedure for the device are determined; the profitability of the use of devices is calculated; the structure, principle of operation and use of the device are described. The design calculation of the screw-nut connection and the calculation of the device parts for strength are carried out; the issues of labor protection and safety in emergency situations are considered; the graphic part of the work is designed.

Keywords: cardan transmission, technological process of cardan transmission repair, operation, cardan repair, restoration, part, cardan shaft assembly, form of production organization, maintenance, diagnostics of cardan shafts.

ЗМІСТ

| | |
|--|-----------|
| ВСТУП..... | 7 |
| 1 ЗАГАЛЬНИЙ РОЗДІЛ..... | 9 |
| 1.1 Характеристика автомобіля MAN TGA..... | 9 |
| 1.2 Продуктивні методи праці, обладнання, інструмент та пристрой.... | 12 |
| 1.3 Обґрунтування теми кваліфікаційної роботи..... | 16 |
| 1.4 Будова і принцип роботи карданної передачі..... | 18 |
| 1.5 Технічна характеристика хрестовини..... | 20 |
| 1.6 Технічне обслуговування карданної передачі..... | 21 |
| 1.7 Аналіз причин зношування відновлюваної деталі..... | 22 |
| 1.8 Вплив зносу хрестовини на роботу карданної передачі | 23 |
| 2 ТЕХНОЛОГІЧНИЙ РОЗДІЛ..... | 24 |
| 2.1 Характеристика агрегатного відділення..... | 24 |
| 2.2 Діагностування карданної передачі..... | 25 |
| 2.3 Розбирання карданної передачі..... | 26 |
| 2.4 Технічні умови на дефектування деталі..... | 30 |
| 2.5 Вибір методу відновлення деталі..... | 32 |
| 2.6 Характеристика вираного методу відновлення..... | 36 |
| 2.7 Вибір установочних баз при виконанні технологічних операцій.... | 38 |
| 2.8 Розробка структурної послідовності технологічного процесу відновлення деталі..... | 38 |
| 2.9 Розрахунок припусків на механічну обробку..... | 39 |
| 2.10 Розрахунок та вибір режимів виконання технологічних операцій.. | 40 |
| 2.11 Складання карданної передачі..... | 46 |
| 2.12 Організація роботи агрегатної дільниці | 51 |

| Змн | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | КРБ.605.14.00.00.000П3 | | |
|-----------|---------------|----------|--------|------|---|------|------|
| Розроб. | Фост В.В. | | | | Pідвищення ефективності технологічного процесу діагностики та ремонту карданних передач автомобілів MAN TGA | Літ. | Арк. |
| Перевір. | Пиндус Ю.І. | | | | | 5 | 76 |
| Реценз. | | | | | | | |
| Н. Контр. | Залуцька Н.В. | | | | | | |
| Затверд. | | | | | | | |
| | | | | | ВСП «ТФК ТНТУ» АТб-685 | | |

| | |
|--|-----------|
| 3 КОНСТРУКТОРСЬКИЙ РОЗДІЛ..... | 54 |
| 3.1 Початкові дані і порядок проектування пристосування..... | 54 |
| 3.2 Розрахунок рентабельності застосування пристосувань..... | 56 |
| 3.3 Будова, принцип дії і застосування пристосування..... | 58 |
| 3.4 Проектний розрахунок з'єднання гвинт-гайка..... | 59 |
| 3.5 Розрахунок деталей пристрою на міцність..... | 60 |
| 4 ОХОРОНА ПРАЦІ ТА БЕЗПЕКА ЖИТТЄДІЯЛЬНОСТІ..... | 63 |
| 4.1 Характеристика дільниці з точки зору охорони праці і техніки безпеки на дільниці..... | 63 |
| 4.2 Протипожежна безпека дільниці..... | 69 |
| 4.3 Розрахунок захисного заземлення..... | 70 |
| ВИСНОВОК..... | 75 |
| ПЕРЕЛІК ПОСИЛАНЬ..... | 76 |
| ДОДАТКИ | 77 |

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------|
| | | | | | 6 |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

ВСТУП

У задоволенні постійно зростаючих потреб народного господарства нашої країни в перевезеннях пасажирів і вантажів автомобільний транспорт займає провідне місце.

Рішення завдань з подальшого розвитку автомобільного транспорту забезпечується постійним збільшенням виробництва автомобілів. Одним з резервів збільшенням автомобільного парку країни є ремонт автомобілів, тому його розвитку і вдосконаленню в нашій країні приділяється велика увага.

В процесі експлуатації автомобіля його надійність і інші властивості поступово знижуються внаслідок зношування деталей, а також корозії і втоми матеріалу, з якого вони виготовлені. У автомобілі з'являються різні несправності, які усуваються при технічному обслуговуванні і ремонті [3, ст.8].

При тривалій експлуатації автомобілі досягають такого стану, коли витрати засобів і праці, пов'язані з підтримкою їх в працездатному стані в умовах автотранспортних підприємств, стають більшими за прибуток, який вони приносять в експлуатації. Такий технічний стан автомобілів вважається граничним і вони направляються в капітальний ремонт на авторемонтні підприємства [4, ст.89].

Завдання капітального ремонту полягає в тому, щоб з найменшими витратами відновити втрачену автомобілями працездатність.

Істотне значення для вирішення проблеми управління технічним станом автомобіля має планово-запобіжна система ТО і ремонту рухомого складу, що регламентує режими і інші нормативи за його утриманням в технічно справному стані [5, ст.8].

Важливим елементом вирішення проблеми управління технічним станом автомобілів і іншого спеціалізованого обладнання є вдосконалення технологічних процесів і організації проведення ТО і ремонту автомобілів і обладнання, що включає раціоналізацію структури інженерно-технічної

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | КРБ.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 7 |

служби, методів ухвалення інженерних рішень, технологічних прийомів, обладнання постів і робочих місць і наукову організацію праці (НОП).

Сучасне авторемонтне виробництво на сьогоднішній день має в розпорядженні механізовані потокові лінії розбирання-складання, досконалі способи ремонту деталей, високопродуктивне обладнання, прогресивні технологічні процеси. Основним джерелом підвищення продуктивності праці при капітальному ремонті автомобілів і агрегатів є механізація і автоматизація виробничих процесів на основі концентрації виробництва. При цьому особливо механізація розбиральних, мийних, дефектувальних і складальних робіт має первинне значення, оскільки при цьому також значно підвищується культура виробництва і як наслідок якість ремонту. Важливе значення також має механізація трудомістких процесів внутрішньоцехового і міжопераційного транспортування автомобілів, агрегатів і деталей, оскільки вони чинять безпосередній вплив на зниження собівартості і значно полегшують працю робітників [7, ст.8].

Підвищення якості ремонту має важливe значення, оскільки при цьому збільшується ефективність роботи обладнання і в цілому усього автомобільного транспорту: зростає кількість технічно справних автомобілів, знижаються витрати на експлуатаційні ремонти та інше.

Всі ці напрями визначають шляхи і методи найбільш ефективного управління технічним станом автомобільного парку з метою забезпечення регулярності і безпеки перевезень при якнайповнішій реалізації технічних можливостей конструкції і забезпеченні заданих рівнів експлуатаційної надійності автомобіля, оптимізації матеріальних і трудових витрат, зведені до мінімуму негативного впливу технічного стану рухомого складу на персонал і довкілля [6, ст.90].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

8

1 ЗАГАЛЬНО-ТЕХНІЧНИЙ РОЗДІЛ

1.1 Характеристика автомобіля MAN TGA



Рисунок 1.1 - Автомобіль MAN TGA

Вантажівки важкої серії MAN TGA повною масою 18-50 т збираються з 2000 року замість F2000 Evolution. Автомобілі випускаються у варіантах сідельних тягачів і шасі. Тягачі, призначені для магістральних перевезень, мають повну масу 18, 24 і 26 т. Автомобілі повною масою 18 т випускаються двовісними, з приводом на задній міст, з варіантами колісної бази 3500, 3600 і 3900 мм. Машини повною масою 24 і 26 т і колісною базою відповідно 2800 і 2600 мм - тривісні, зі спареними двома задніми осями, одна з яких підтримує й інша ведуча, з одною керованою віссю (колісна формула 6x2/2) або двома (6x2/4). У шасі до моделей повною масою 18, 24 і 26 т, аналогічних тягачів, додаються чотиривісні повною масою 35 і 39 т і колісною базою від 2980 до 4105 мм, з двома або трьома керованими осями. На магістральники на вибір

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

9

встановлюються кабіни з двома спальними місцями LX, XLX і XXL. Перша ідентична тій, що ставиться на більш легкі серії вантажівок, а дві останні - найбільш комфортні для автомобілів MAN, ширину 2440 мм. Внутрішня висота у XLX дорівнює 1975 мм, у XXL - 2200 мм. Довжина спального місця в такій кабіні становить 2200 мм, ширина - 790 мм. [11].

Дорожні автомобілі представлені тим ж тоннажем, колісними базами і колісними формулами, що і магістральні, але на них ставляться інші кабіни: M, L і XL. M - достатньо компактна кабіна (але трохи більших розмірів, ніж C), ширину 2 240 мм, довжиною 1880 мм і внутрішньою висотою 1 645 мм. XL має ті ж ширину і довжину, що і великі спальні кабіни XLX і XXL, але меншу висоту від підлоги до стелі - 1660 мм. [12].

Будівельні та позашляхові автомобілі виробляються повною масою від 18 до 41 т. Двохосьові 18-тонні тягачі та шасі мають колісну базу 3600 і 3900 мм, з приводом на задню і на обидві осі. Повна маса у тривісних тягачів і шасі - 26, 28, 33 і 40 т, колісна база - 3200, 3600 і 3900 мм, варіанти колісної формули - 6x4 і 6x6. У чотиривісних шасі (8x4, 8x6, 8x8) повна маса становить 32, 35 і 41 т і колісна база - від 2505 до 4105 мм. [13].

Спеціальні машини - ваговози, транспортувальники небезпечних матеріалів - випускаються у виконанні Heavy Duty і World Wide. Тривісні (6x4) тягачі Heavy Duty мають повну масу 33 т і варіанти колісної бази 3200, 3600 і 3900 мм, чотиривісні (8x4/4, з двома керованими осями) - повну масу 41 т і колісну базу 2600 мм. Тягачі World Wide виробляються двовісними (4x2) повною масою 18 т і тривісними (6x4, 6x6) повною масою 26, 33 і 40 т, з колісними базами 3200, 3600 і 3900 мм. До аналогічних по тоннажу трьохвісним шасі World Wide, але з більш широкими варіантами виконань колісної бази - від 3200 до 5100 мм, додаються чотиривісні (8x4) повною масою 41 т і колісною базою від 2505 до 4105 мм. Крім цих автомобілів для вседорожнього використання і важких умов експлуатації призначені серії мобільних військових вантажівок SX і NX, вироблених з двома, трьома і

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

10

чотирма мостами. Для комунальних служб випускається серія LE (Low Entry) з низькорозміщеною кабіною, що має рівну підлогу і спеціальної конструкції двері з пневматичним приводом [15].

Відмінною особливістю серії TGA залишається забезпечення високого класу комфорту умов роботи водія, наприклад використання єдиних у своєму роді кліматизованих сидінь класу «Люкс». У 2007 році на європейському ринку модель TGA замінили автомобілі серії TGX, але в інших країнах автомобілі моделі TGA продаються і далі [16].

Двигуни:

Автомобілі TGA оснащуються 6-циліндровими рядними дизелями D2066 (робочим об'ємом 10,5 л і потужністю 310, 320, 350, 360, 390, 400, 430 і 440 к.с.) та D2876 (робочим об'ємом 12,8 л і потужністю 480 і 530 к.с.), а також 10-циліндровим V-подібним D2840 робочим об'ємом 18,3 л і потужністю 660 к.с. (встановлюється на спеціальні виконання Heavy Duty і World Wide). Повна маса автопоїзда з 660-сильним тягачем може досягати 250 т. Двигуни потужністю 310 і 320 к.с. ставляться тільки на дорожні автомобілі повною масою 18 т. Дизелі D2066, що випускаються з 2004 року, обладнані чотирма клапанами на циліндр, безпосереднім уприскуванням палива Common-Rail другого покоління, рециркуляцією відпрацьованих газів (EGR) і пиловим фільтром PM-Kat ®. За розробку цього фільтра, який не вимагає періодичного обслуговування і частої заміни, компаніям-розробникам MAN і Emitec в 2006 році була привласнена спеціальна екологічна нагорода Федерального Індустріального Союзу Німеччини. Мотори D2066 відповідають нормам токсичних викидів Євро-4, а при використанні технології SCR - Euro-5. Двигуни D2876 відповідають нормам Euro-3/Euro-4, D2840 - Euro-3. Всі двигуни обладнані моторним гальмом EVB або новішим EVBес. Також в комбінації з системою EVBес може встановлюватися гальмо-уповільнювач MAN Pritarder [15].

КПП:

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

11

З двигунами компонуються 12-ступінчаста автоматизована коробка передач MAN TipMatic або 16-ступенева механічна ZF ComfortShift. Система ComfortShift забезпечує перемикання верхніх передач без вичавлювання водієм зчеплення - це робить електропневматичний пристрій. З 2005 року частина неповноприводних моделей TGA обладнується системою гідроприводу MAN Hydro Drive ®, яка дозволяє в потрібний момент підключати передню вісь. Маса автомобіля при установці гідрооб'ємного приводу збільшується на 400 кг, однак при цьому автомобіль стає повнопривідним. Такою системою в першу чергу оснащуються будівельні самоскиди, яким потрібна підвищена прохідність в умовах поганих доріг [14].

1.2 Продуктивні методи праці, обладнання, інструмент та пристрої

В сучасних умовах до складу продуктивних сил включають науку, форми і методи організації праці. окремим елементом продуктивних сил стає інформація. Отже, сучасні продуктивні сили - це складна система, що включає матеріальні й духовні (за складом), об'єктивні й суб'єктивні (за характером відтворення і специфікою функцій), суспільні й природні елементи. В процесі історичного розвитку їх склад у цілому, як і окремі елементи, постійно збагачується, наповнюється якісно новим змістом. На ранніх етапах розвитку капіталізму потреби праці задоволяли робітники з низьким рівнем освіти і кваліфікації. Нині робітники, як правило, мають високий рівень освіти (середню загальну або середню спеціальну), кваліфікації. Сучасний етап автоматизації виробництва вимагає не лише більшого застосування фізичних і розумових здібностей робочої сили, а й творчих обдарувань особистості, її організаторських здібностей, духовних компонентів.

Продуктивні сили - це фактори, які забезпечують перетворення речовин природи відповідно до потреб людей, створюють матеріальні й духовні блага і визначають зростання продуктивності суспільної праці.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | КРБ.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 12 |

Сама людина, або робоча сила, є основною продуктивною силою суспільства. Робоча сила - це здатність людини до праці, сукупність її фізичних, інтелектуальних здібностей, набутих знань і досвіду, які використовуються у процесі виробництва матеріальних благ. Робоча сила реально існує в особі людини-працівника. Саме людина та її здатність до праці є основним елементом робочої продуктивності [3, ст.8].

Уперше працю назвав об'єктом купівлі-продажу У. Петті. Відповідно до цього заробітну плату він розглядав як ціну праці, а її (зарплати) величина визначається необхідними для існування робітника засобами (їх мінімумом). Аналогічно сутність цих понять розглядав А. Сміт. Водночас основою заробітної плати він вважав вартість засобів існування, необхідних для забезпечення життя робітника і виховання дітей, а її нижчою межею - фізичний мінімум. Крім цього, величина зарплати визначається нормами споживання, що склалися, традиціями, культурним рівнем, боротьбою робітників та співвідношенням сил між ними і капіталістами.

Дотримуючись таких же поглядів, Д. Рікардо виділяв природну і ринкову ціну праці. Природна - це вартість певної суми життєвих засобів, необхідних як для утримання робітників, продовження їх роду, так і певною мірою для їхнього розвитку. Ринкова ціна коливається навколо природної під впливом природного руху працездатного населення, співвідношення попиту і пропозиції на працю.

Робоча сила - основний елемент продуктивних сил у будь-якому суспільстві, але товаром вона стає лише в умовах капіталізму. Це зумовлено тим, що робітник позбавлений власності на засоби виробництва і на засоби існування, але сам він особисто вільний, тобто є власником своєї робочої сили і може розпоряджатися нею.

Виходячи із теоретико-історичних досліджень різних науковців та вчених продуктивними методами праці, що на практиці реалізується через певний комплекс функцій, в тому числі управління, дійсно має свою складову

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

13

структурою. З погляду технологічного способу виробництва продуктивні методи праці поділяють на: планування, організацію, координацію та контроль.

З чотирьох основних найскладнішими є організація і координація. Вони означають формування структури об'єкта управління, процес упорядкування всіх елементів в систему управління і форму їх зв'язку, а також надання активним елементам необхідних прав і ресурсів. Координація - це встановлення і підтримання зв'язків між елементами системи. Організація і координація поєднують окремі елементи системи управління в єдине ціле. Таким чином утворюється організаційна структура управління.

Основою продуктивних методів праці є засоби праці. Засобами праці називається річ або комплекс речей, які людина приміщує поміж собою й предметом праці й які служать як провідник впливу людини на цей предмет. Засоби праці виступають як продовження його природних органів, які використовують в процесі праці. Рівень розвитку засобів праці в основі являється показником тих відношень між людьми, при яких здійснюється виробництво.

До засобів праці під час ремонту та технічного обслуговування автомобіля можна віднести: шиномонтажне, балансувальне обладнання, стенди розвал-схоження та правки дисків, домкрат, динамометричні ключі, вулканізатор, інструмент для нагнітання мастильних матеріалів та ін.

Шиномонтажне обладнання створене для здійснення монтажу і демонтажу, а також для накачування/підкачування шин автомобіля. Існують напівавтоматичні та автоматичні. Якісні станки характеризуються продуманою конструкцією поворотного столу для того, щоб диск не проковзував під час роботи. Іноді, при деформації шин в результаті довгострокового зберігання, виникає проблема з її накачуванням. В цьому випадку на допомогу приходить так звана "взривна" (прискорена) підкачка, яка дозволяє без проблем накачати такі шини.

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

14

Балансувальне обладнання - це вид гаражного обладнання, який призначений для балансування коліс транспортних засобів. Балансування коліс дуже важливе, так як в не балансованому обертаючому колесі (коли центр маси колеса не співпадає з його геометричним центром), виникають центробіжні сили, які викликають підвищенну вібрацію транспортного засобу, вихід із ладу підвіски та ходової частини в цілому. Особливістю сучасного балансувального обладнання, є наявність механізованого приводу, застосовуючи який виводить помилки вимірювання викликані нерівномірною швидкістю обертут. Балансування колеса - це процес рівномірного розподілу ваги колеса по окружності кочення. Дизбаланс - нерівномірний розподіл ваги по траєкторії обертання колеса.

Стенди розвал-сходження відносяться до числа самих розповсюджених видів обладнання в автосервісі. Важливість правильного регулювання коліс не можливо переоцінити. Від неї залежить не тільки довговічність шин, але й безпека під час руху, а також справність підвіски і кермової системи. Проста операція в регулюванні коліс дозволяє в значній мірі підвищити керованість автомобіля та комфорту водіння. Стенд розвал-сходження призначений для більш правильного регулювання встановлення коліс, вимірювання і регулювання параметрів ходової частини автомобіля. Від правильності залежать такі важливі ходові якості автомобіля, як стійкість на дорозі, розхід палива. Сучасне обладнання дозволяє більш точно відрегулювати колеса автомобіля.

Домкрат - найбільш розповсюджений тип обладнання на СТО. Їх поділяють на гідравлічні, пневматичні, пневматично-гідравлічні та механічні. Плюсами пневматичного домкрату являється його надійність і швидкість піднімання автомобіля.

Вулканізатор - це спеціальне обладнання, яке необхідне як на легковому, так і вантажному шиномонтажі. Існує два методи ремонту шин - холодна і гаряча вулканізація. [7, ст.60].

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

15

Станок правки дисків - спеціалізований стенд для встановлення геометрії пошкоджених колісних дисків. Для легко сплавних і сталевих штампованих дисків використовують різну технологію. Для первого виду використовують технологію місцевої деформації з допомогою гідрравлічних чинників дії. Для другої - прокатки роликами реборди і її основи ремонтуочного виробу [5, ст.50].

Динамометричний ключ за своєю конструкцією схожий до тріщотки з храповим механізмом, перемикачем напрямку обертання, з іншої сторони це - вимірювальний інструмент, необхідний для точного моменту затягування різьбового з'єднання. [8, ст.8].

1.3 Обґрунтування теми кваліфікаційної роботи

У процесі експлуатації автомобіля його функціональні властивості поступово погіршуються внаслідок спрацьовування, корозії, пошкодження деталей, утомленості матеріалу, з якого їх виготовлено, т. ін. В автомобілі виникають різні несправності (дефекти), що знижують ефективність його експлуатації. Для запобігання появі дефектів і своєчасного усунення їх автомобіль піддають технічному обслуговуванню та ремонту.

Технічне обслуговування (ТО) — це комплекс операцій (операція) для підтримання автомобіля в працездатному чи справному стані під час використання його за призначенням, стоянки, зберігання або транспортування. ТО як профілактичний захід здійснюється примусово в плановому порядку через точно встановлені періоди використання автомобіля.

За періодичністю, переліком і трудомісткістю виконуваних робіт розрізняють такі види ТО автомобілів:

- щоденне;
- перше;
- друге;
- сезонне.

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

16

Щоденне технічне обслуговування (ЩТО) передбачає: - контроль стану автомобіля; - підтримання належного зовнішнього вигляду; - заправлення паливом, мастильним матеріалом та охолодною рідиною. Для автомобілів зі спеціальними кузовами в ЩТО входить санітарне оброблення кузова. ЩТО виконують після закінчення роботи автомобіля або перед виїздом його на лінію. В разі зміни водіїв на лінії автомобіль оглядають і перевіряють його технічний стан [12].

Перше (ТО-1) та друге (ТО-2) технічні обслуговування передбачають такі роботи: - контрольно-діагностичні, - кріпильні, - регулювальні, - мастильні, - інші, спрямовані на запобігання та виявлення несправностей автомобіля, зниження інтенсивності спрацьовування його деталей, економію палива, мастильних матеріалів, зменшення викидів шкідливих речовин в атмосферу, забезпечення безвідмовної роботи автомобіля в межах установлених пробігів.

Таким чином, у процесі технічної підготовки автотранспортних засобів до транспортного процесу забезпечується їхня надійність і передумови подальшої ефективної експлуатації [11].

Важливим завданням ТО є запобігання випадкових (небажаних) відмов, наслідки яких є не прогнозовані та усунення яких потребує додаткових затрат (наприклад транспортування ТЗ до місця проведення ремонту).

Карданні передачі автомобілів є звязуючою ланкою трансмісії з непростим доступом. Несправність карданної передачі при експлуатації матиме значні наслідки в ремонті, а тому проектом передбачаємо розробку ТП їх ТО і ремонту.

Автомобілі сімейства MAN TGA не залежно від типу по категоріях (вантажний, бус, легковий) облаштовані карданними передачами. Залежно від типу автомобіля передачі матимуть деякі конструктивні особливості, але конструкція класична. Відповідно, технології їх ТО і ремонту будуть схожі, а незначні відмінності не принципові [10].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

17

1.4 Будова і принцип роботи карданної передачі

Карданна передача (рис. 1.1) складається з вала, фланця, шліцевої вилки та двох карданних шарнірів. Карданий вал 5 являє собою тонкостінну трубу з внутрішнім діаметром 71 мм і товщиною стінки 1 мм, в кінці якої запресовані і приварені дві вилки. У вухах вилок є співвісні отвори під підшипники хрестовини [9, ст.30].

До заднього кінця карданного вала через шарнір приєднується фланець 7 з двома вухами, центрувальним пояском, який чотирма болтами кріпиться через картонну прокладку до фланця ведучої шестерні заднього моста. Наявність картонної прокладки запобігає викиду масла у разі його підтікання з картера заднього моста по шліцах фланця ведучої шестерні.

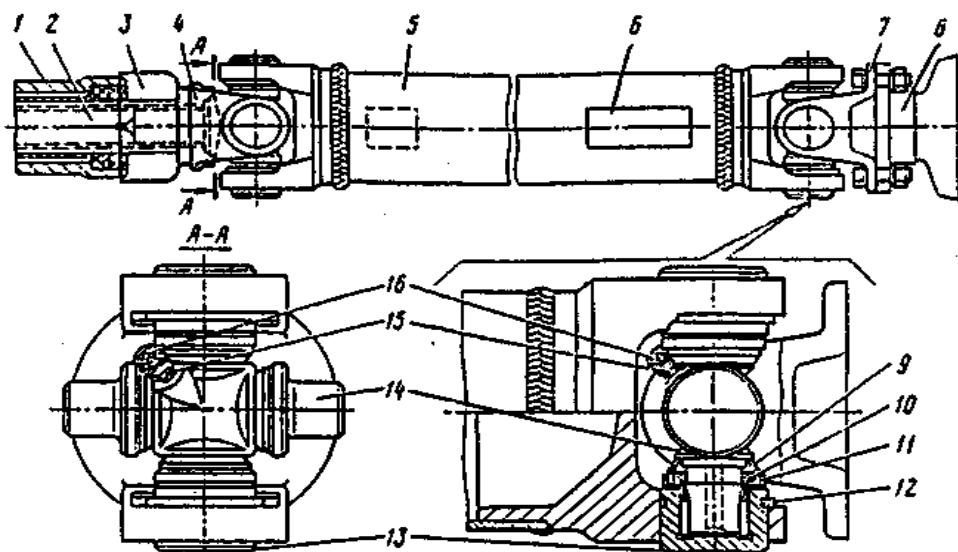


Рисунок 1.1 - Карданна передача:

1 - картер коробки передач; 2 - вторинний вал коробки передач; 3 - брудовідбійник ковзної вилки; 4 – вилка; 5 - карданий вал; 6 - балансувальна пластина; 7 - фланець карданного вала; 8 - фланець ведучої шестерні заднього моста; 9 – грязевідбійник; 10 – манжета; 11 - обойма манжети; 12 - стопорне кільце; 13 - корпус голчастого підшипника; 14 – хрестовина; 15 – пресмаслонка; 16 - захисний ковпачок маслонки.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

18

До переднього кінця карданного валу через шарнір приєднується ковзна вилка 4 з шліцевим отвором у хвостовику, закритим завальцьованою заглушкою і грязевідбійником 3. Хвостовик вставляється в сальники і втулку заднього картера коробки передач. При переміщеннях заднього моста хвостовик ковзної вилки переміщається по шліцах вторинного валу та втулки заднього картера.

Карданий шарнір являє собою хрестовину 14, цапфи якої розташовуються в голчастих підшипниках, встановлених в вухах вилок. У хрестовину 14 ввернута прес-маслянка 15, через яку за наявними в хрестовині каналам на цапфах проводиться змащування голчастих підшипників і торців цапф.

Корпуси 13 голчастих підшипників фіксуються в вушках стопорними кільцями 12, які при встановленій хрестовині щільно прилягають до внутрішньої точно обробленої поверхні вух. Оскільки зазор між торцями хрестовини і днищами корпусів малий (0,03 мм макс.), хрестовина не може пересуватися вздовж підшипників і точно центрується відносно вилок. У корпусі розташовані 20 голок товщиною 2 мм і запресована штампovanа обойма 11 манжети.

Діаметр голок підшипника і отвори для них в корпусі підібрані так, щоб голки після установки не випадали в радіальному напрямку. Для запобігання витіканню мастила з підшипника встановлена гумова манжета 10 з пружиною. Особливістю конструкції є те, що кромка манжети розташована не на утримання мастила як це зазвичай прийнято, а навпаки, що дозволяє маслу при змащуванні шарніра виходити з-під кромки при створенні великих тисків і обійтися без застосування запобіжного клапана (рис. 1.2).

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

19

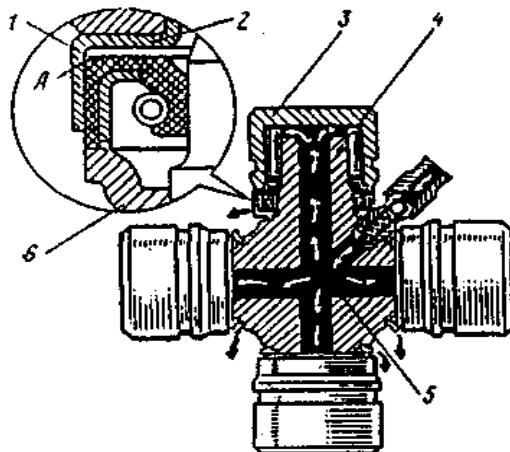


Рисунок 1.2 - Схема змащення карданного шарніра:

1 – манжета; 2 - обойми манжети; 3 - голчатий підшипник; 4 – хрестовина;
5 - масляні канали; 6 – грязевідбійник; А - фаска манжети.

Зусилля пружини, яка підтискає край манжети, підібрано таким, що забезпечує вихід повітря і надлишків мастила при її нагнітанні і підвищенні тиску, а також під дією відцентрових сил, але зберігає в підшипнику необхідну для нормальної роботи кількість мастила.

Для захисту манжети від попадання води, бруду і пилу служить напресованих на хрестовину грязевідбійник 6, до якого притискається торець манжети.

1.5 Технічна характеристика хрестовини

Хрестовина карданного вала (рис. 1.3) призначена для передавання крутного моменту від ведучої до веденої карданної вилки. Деталь виготовлена гарячим штампуванням з наступною механічною обробкою з Сталі 20Х ГОСТ 4543-71.

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

20

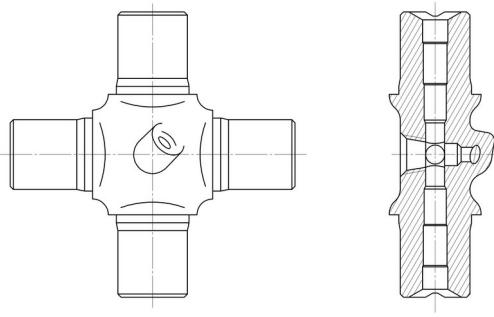


Рисунок 1.3 – Хрестовина 3102-2201030

Основними робочими поверхнями деталі є чотири взаємоперпендикулярні цапфи (шипи). До них ставляться високі вимоги точності, шорсткості та взаємного розміщення поверхонь. При виготовленні ці поверхні спочатку обробляються точінням, а потім шліфуванням. Для забезпечення достатньої твердості (HRC 57...65) шипи хрестовини спочатку цементують на глибину 1,2...1,5 мм, після чого піддають гартуванню.

В кожному шипі хрестовини по осі зроблені отвори, які в центрі сполучаються спільним каналом. До цих отворів ніяких особливих вимог точності чи якості поверхні не ставиться, оскільки вони не контактирують з іншими деталями. В центрі хрестовини є канал, перпендикулярний до площини деталі, в якому нарізана різьба – в ній кріпиться прес-маслянка. Періодично через неї з допомогою солідолонаагнітача проводять змащування голчастих підшипників. Змазку нагнітають під тиском до тих пір, поки вона не появиться з-під сальників чашок хрестовини.

Інші поверхні деталі є неробочими і тому додатково не обробляються. До них тільки ставляться вимоги підвищеної корозійної стійкості.

1.6 Технічне обслуговування карданної передачі

В процесі експлуатації слід у міру потреби проводити підтяжку гайок болтів кріплення фланця карданного вала до фланця ведучої шестерні заднього моста моментом 27 - 30 Н·м (2,7-3,0 кгс·м).

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | KPB.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 21 |

Через 20 тис. км пробігу (при їзді по брудних дорогах через 10 тис. км) проводити змащування карданної передачі, добиваючись виходу мастила з-під манжет хрестовини. [6]

Змащування карданної передачі проводити мастилом ТАД-17И або „Омскойл – СуперТ”.

Категорично забороняється застосовувати солідол або інші консистентні змазки, тому що вони не надходять до голок підшипників під час роботи, тверднуть в каналах хрестовини, перешкоджаючи у подальшому проходу рідкого мастила [7, ст.20].

1.7 Аналіз причин зношування відновлюваної деталі

Хрестовина карданного вала розміщується під днищем автомобіля і безпосередньо контактує з пилом і брудом, які викидають колеса з проїжденною частини. Такі умови роботи вимагають захисту робочих поверхонь від навколишнього середовища. Тому шарніри хрестовини обладнані гумовими манжетами. [8]

Деталь має чотири ідентичні одна одній робочі поверхні – шийки цапф. Вони працюють в парі з голчастими підшипниками. Вони утворюють досить надійне з'єднання, яке при правильній експлуатації зношується дуже повільно. Хрестовина карданного шарніра повинна суворо центруватись. Це досягається точною фіксацією стаканчиків підшипників за допомогою стопорних кілець. Наявність зазору між торцями шипів хрестовини і днищами стаканчиків неприпустимо, тому що це призводить до перемінного дисбалансу карданного вала при його обертанні. У той же час надмірне затягування стаканчиків може викликати задирки торців шипів і днища стаканчиків, а також перекошування голок.

Надійність карданного шарніра визначається в першу чергу надійністю голчастих підшипників, їх ресурсом. Крім зношування можливо також втомне

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

22

викришування на дотичних з голками поверхнях, що пояснюється високими контактними напруженнями. У зв'язку з цим шипи хрестовини карданного шарніра виконуються із високолегованої сталі, а робоча поверхня стаканчиків і шипів цементується [10].

При пошкодженні захисних манжет голчастих підшипників відбувається потрапляння сторонніх речовин в зону тертя, внаслідок чого починається процес гідроабразивного зношування, який дуже швидко виводить карданий шарнір з ладу. Для уникнення цього потрібно постійно слідкувати за станом карданної передачі [11].

1.8 Вплив зносу хрестовини на роботу карданної передачі

Знос хрестовини карданної передачі в першу чергу проявляється шумом і стуком з-під днища автомобіля. При значному зносі деталей можлива підвищена вібрація змінної частоти (частота змінюється аналогічно зміні швидкості руху) [12].

В такому випадку потрібно оглянути і провести діагностування карданної передачі та інших вузлів трансмісії та ходової частини автомобіля, оскільки вище перелічені шуми і вібрації можуть бути проявами інших несправностей. Приступати до ремонту карданних шарнірів слід тільки повністю переконавшись в їх несправності [13].

Дуже важливо вчасно виявити поломку і усунути її, оскільки експлуатація автомобіля з несправною карданною передачею неодмінно призведе до розбивання підшипників вторинного вала коробки передач хвостовика головної передачі [14].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

23

2 ТЕХНОЛОГІЧНИЙ РОЗДІЛ

2.1 Характеристика агрегатного відділення

Агрегатне відділення призначається для поточного ремонту агрегатів та вузлів, а саме ремонту і регулювання зчеплень, коробок передач, карданних валів, редукторів задніх і передніх мостів, вузлів рульового та гальмівного керування.

Характерними ремонтними роботами по агрегатам, трансмісії є заміна фрекційних накладок і підшипників зчеплення, заміна шестерень і підшипників в коробці передач, заміна шестерень і підшипників в редукторі заднього моста, а також регулювання зачеплення між веденою та ведучою шестернями і регулювання натягу підшипників. Ремонт механізмів керування заключається в заміні зношених деталей, правці зігнутих рульових тяг та інше.

Технологічний процес в агрегатному відділенні має приблизно такий вигляд: агрегати і вузли поступаючи в ремонт після зовнішньої мийки поступають на розборку. Після часткового або повного розбирання агрегату, його деталі підлягають мийці, контролю, сортуванню. Деталі сортують на: придатні без ремонту, придатні з ремонтом та утіль. Потім вони поступають на верстати і стенді, де проходить складання вузлів агрегатів. Ремонт в основному проходить шляхом заміни несправних деталей новими або раніше відремонтованими. Кінцеве складання, обкатка, регулювання і доводка агрегатів проводиться на стендах.

Відремонтовані агрегати і вузли повертаються на автомобіль або здаються на склад. Несправні деталі здаються на склад в обмін на нові або відремонтовані. Непотрібні деталі списуються в утіль, а ті, що потребують ремонту, направляються на спеціалізовані ремонтні підприємства або дільниці.

Схема технологічного процесу агрегатного відділення приведена на рисунку 2.1.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

24



Рисунок 2.1 – Схема технологічного процесу уремонтному відділенні

2.2 Діагностування карданної передачі

Основні несправності карданних передач:

- послаблення кріплення фланців карданних шарнірів і проміжної опори;
- спрацювання шліцьової муфти, хрестовини й підшипників;

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

25

в) прогин вала.

Ці несправності проявляються у ривках під час зрушування автомобіля з місця й перемикання передач, а також у шумах під час руху.

Перевірка стану рухомого шліцьового з'єднання валу: переміщення в шліцьовому з'єднанні повинне бути плавним і не мати поперечного люфта. Невеликий люфт можна виключити заміною шліцьової вилки на нову, з'єднання заповнити мастилом. У разі заклинювання шліцьового з'єднання до нерозбірного стану вал підлягає заміні. Перевірте окружний зазор в шліцьовому з'єднанні ковзаючої вилки переднього карданного валу. Гранично допустимий окружний зазор по середньому діаметру шліц 0,30 мм.

Перевіряються карданні шарніри на легкість і плавність провертання вилок і на відсутність радіальних і осьових переміщень, перевірка стану карданних шарнірів на плавність обертання і наявність осьових і окружних люфтів в підшипниках хрестовин. При наявність окружного люфта хрестовина підлягає заміні. При невеликому осьовому зазорі шарнір ремонтується заміною стопорних кілець на великих по товщині. При наявність масельничок в шарніри додається мастило [9, ст.15].

2.3 Розбирання карданної передачі

Розбирання карданної передачі слід проводити в наступному порядку:

Нанести мітки (фарбою або керном), які визначають взаємне положення деталей (дана операція проводиться для того, щоб при складанні з'єднати деталі в тому ж положенні і зберегти балансування валів).

Встановити в лещата передній карданий вал. Зняти стопорні кільця (рис. 2.2). (Перед розбиранням карданних шарнірів нанести мітки на стопорних кільцях і відповідних вилках, щоб при складанні встановити кільця на колишні місця).

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

26

Випресувати чашки підшипників з вилки карданного шарніра, використовуючи струбцини 67.7823.9522 (див. рис. 2.2) або виколотку з молотком.

В шарнірах нової конструкції випресовувати голчасті підшипники таким чином неможливо через збільшену товщини вилки шарніра. Тому чашки підшипників слід випресовувати в наступному порядку:

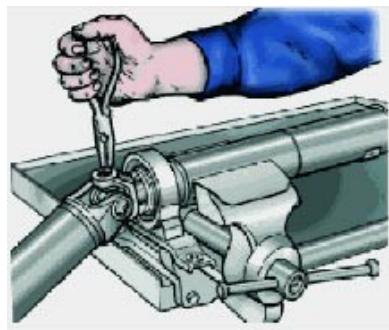


Рисунок 2.2 - Демонтаж стопорних кілець підшипників хрестовини щипцями

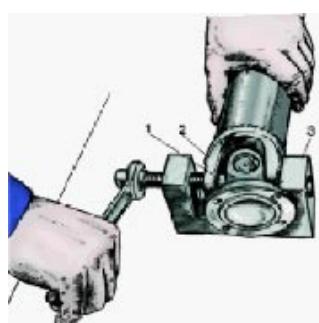


Рисунок 2.3 - Випресування підшипників хрестовини з вилок карданного шарніра:

1 - голчастий підшипник; 2 - вилка карданного шарніру; 3 - струбцина 67.7823.9522

Встановити карданий вал однією з вилок карданного шарніра на опору 1 (див. рис. 2.4 а) преса.

Через спеціальну втулку 2 штоком преса перемістити іншу вилку (позиція 3) шарніра вниз до упору в хрестовину.

Повернувши вилку шарніра на 180° , повторити ці операції, тобто перемістити інший кінець вилки вниз до упору в хрестовину. При виконанні

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

27

цих операцій протилежний підшипник хрестовини частково вийде з отвору вилки та в отриманий зазор між вилкою та хрестовиною можна буде встановити втулку 1 (див.рис. 2.3 б) з боковим вирізом. [10].

Встановивши втулку 1 (див. рис. 2.4 б) на шип хрестовини, перемістити вилку шарніра вниз до випресовки підшипника 2

Використовуючи вказані прийоми, випресувати інші підшипники хрестовини. [11].

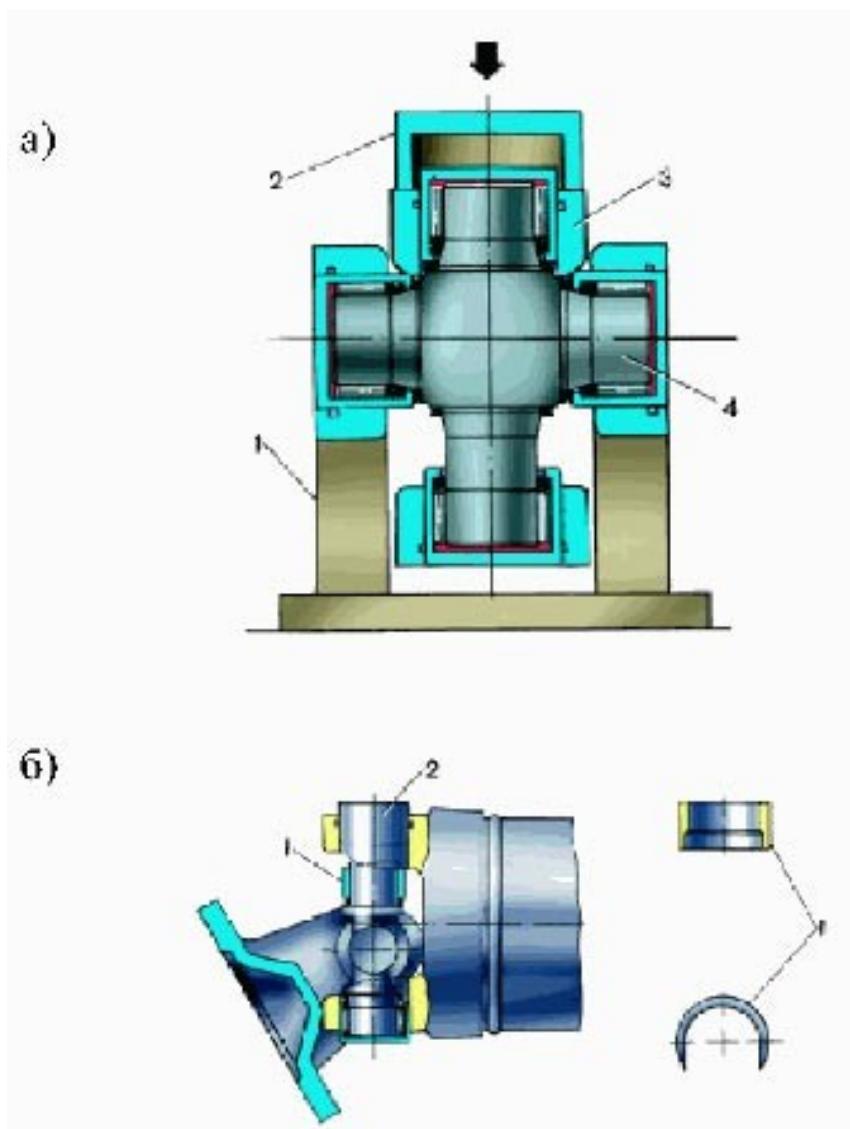


Рисунок 2.4 - Розбирання карданного шарніра (нова конструкція):

а) перша операція: 1 - опора преса; 2 - втулка, 3 - вилка шарніра; 4 - хрестовина; б) друга операція: 1 - розрізна втулка; 2 - підшипник хрестовини

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

Викрутити гайку кріплення вилки карданного шарніра до переднього вала.
Зняти вилку знімачем A.40005/1/5 (див.рис. 2.5) [12].

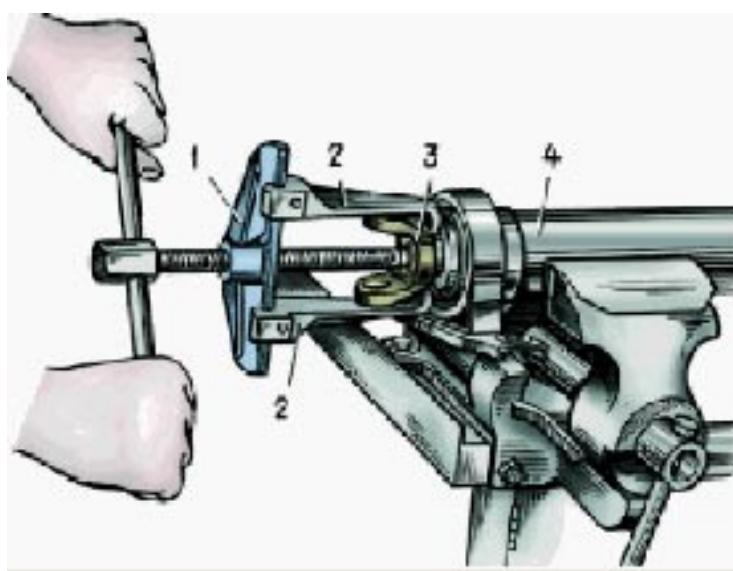


Рисунок 2.5 - Зняття вилки з переднього карданного вала:
1 - знімач A.40005/1/5; 2 - важелі знімача; 3 - вилка переднього карданного вала; 4 - передній карданний вал

Під пресом за допомогою підкладних півкілець (див. рис. 2.6) зняти з переднього вала проміжну опору в комплекті з підшипником і пильниками.

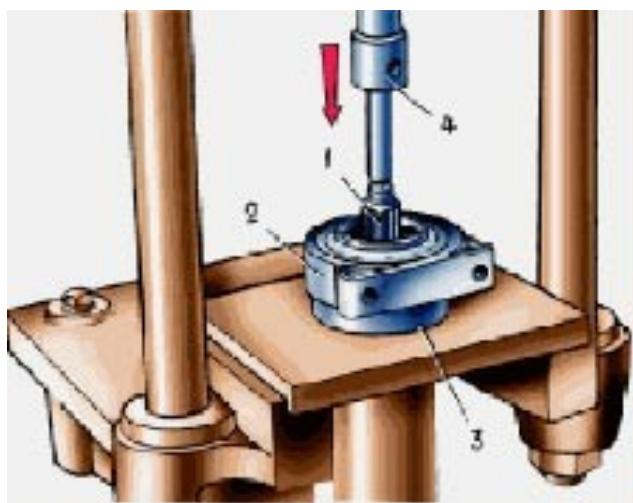


Рисунок 2.6 - Зняття пружною проміжної опори з переднього карданного вала:

1 - шліцьовий кінець переднього карданного вала; 2 - проміжна еластична опора; 3 - підкладні півкільця; 4 - пуансон преса

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

29

Для розбирання проміжної опори зняти стопорне кільце, після чого знімачем А.40005/2/4/11 випресувати підшипник з опори (див.рис. 2.7-2.8).

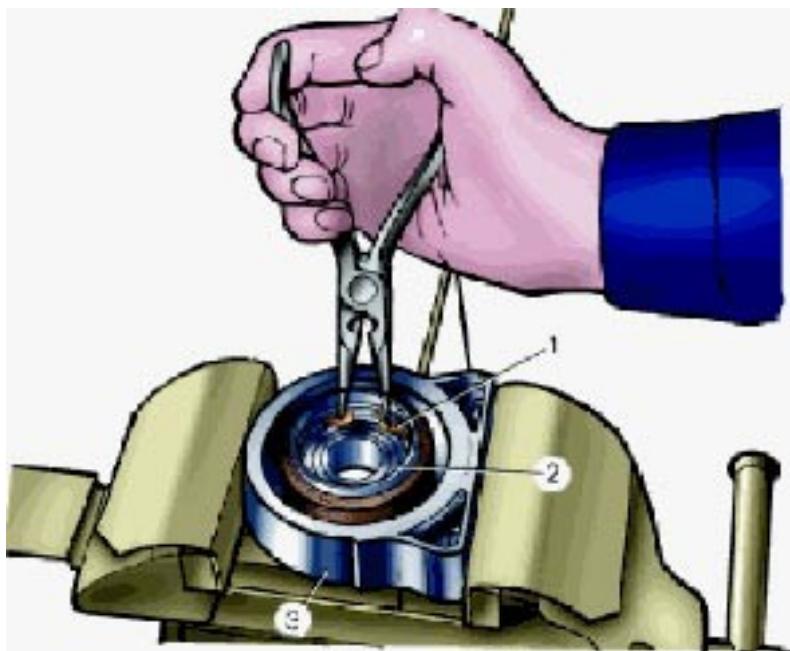


Рисунок 2.7 - Демонтаж стопорного кільця підшипника проміжної опори:
1 - стопорне кільце; 2 - підшипник; 3 - проміжна опора

2.4 Технічні умови на дефектування деталі

Деталі автомобіля після миття і очищення від забруднень у відповідності з технологічним процесом піддаються дефектації, тобто контролю з метою виявлення дефектів [14].

Основні завдання дефектації і сортування деталей:

- контроль деталей для визначення їх технічного стану;
- сортування деталей на 3 групи: придатні для подальшого використання; ті, що підлягають відновленню; непридатні;
- накопичення інформації про результати дефектації і сортування з метою використання її при вдосконаленні технологічних процесів і для визначення коефіцієнтів придатності, змінності та відновлення деталей;
- сортування деталей по маршрутах відновлення [15].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

30

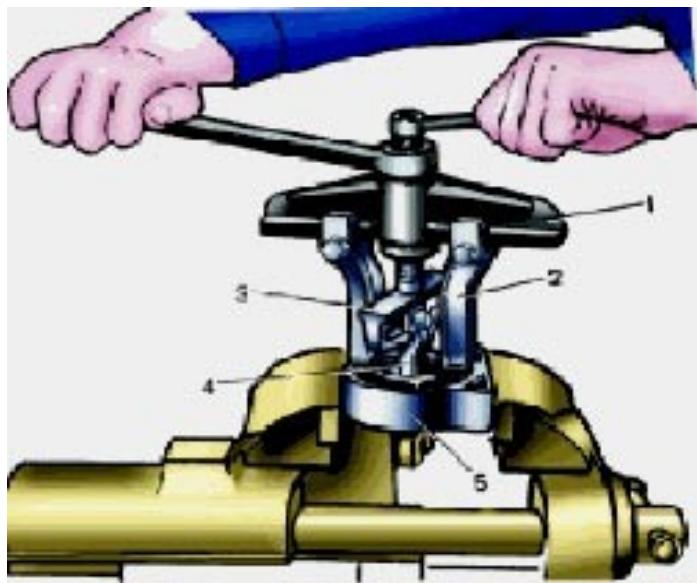


Рисунок 2.8 - Випресування підшипника з проміжної опори:

1 - планка А.40005/2; 2 - лапки А.40005/11; 3 - знімач А.40005/4; 4 - лапки;
5 - проміжна опора

Роботи по дефектації та сортуванню деталей значною мірою впливають на ефективність авторемонтного виробництва, а також на якість і надійність відремонтованих автомобілів. Тому і сортування деталей слід проводити в суворій відповідності з технічними умовами [15].

Дефектацію деталей проводять шляхом їх зовнішнього огляду, а також за допомогою спеціального інструменту, пристосувань, приладів та обладнання.

Результати дефектації та сортування фіксують шляхом маркування деталей фарбою. При цьому зеленою фарбою зазначають придатні для подальшого використання деталі, червоною - непридатні, жовтою – ті, які потребують відновлення [16].

Кількісні показники дефектації і сортування деталей фіксують також у дефектовочних відомостях. Ці дані після статистичної обробки дозволяють визначати і коригувати коефіцієнти придатності, змінності та відновлення деталей [17].

Спочатку деталі піддаються візуальному огляду для виявлення на них тріщин сколів або значних пластичних деформацій. При наявності хоча б

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

КРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

31

одного з вищеперелічених дефектів деталь вважається непридатною до ремонту і вибраковується. Далі проводиться інструментальний контроль – вимірювання діаметрів шипів хрестовини. Операція виконується з допомогою мікрометра і при значенні отриманих розмірів менше 16,285 мм деталь вважається непридатною до експлуатації, але придатною до ремонту. Також контролюється відстань між торцями двох протилежних шипів. Вона повинна знаходитись в межах 79,95-80,00 мм. В протилежному випадку деталь потребує ремонту [18].

2.5 Вибір методу відновлення деталі

Довговічність відремонтованих автомобілів у великій мірі залежить від того, якими способами виконується відновлення деталей і як воно організовано.

Застосування найбільш ефективних способів забезпечує тривалі терміни служби деталей, знижує витрати запасних частин, матеріалів, витрати праці та ін. Поряд із застосуванням раціональних способів, для високоякісного відновлення деталей з найменшою витратою праці і засобів велике значення має організація виробництва - централізоване відновлення деталей на спеціалізованих заводах і в цехах, добре оснащених сучасним обладнанням, пристосуваннями, інструментом [16].

Вибір способів відновлення залежить від конструктивно-технологічних особливостей та умов роботи деталей, величини їх зносу, експлуатаційних властивостей самих способів, що визначають довговічність відремонтованих деталей, і вартості їх відновлення. Конструктивно-технологічні особливості деталей визначаються їх структурними характеристиками: геометричною формою і розмірами, матеріалом і термообробкою, поверхневою твердістю, точністю виготовлення і чистотою поверхні, характером сполучення (типом посадки), умовами роботи - характером навантаження, родом і видом тертя, величиною зносу за експлуатаційний період. Знання структурних характеристик деталей і їх технологічних особливостей та експлуатаційних

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | KРБ.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 32 |

властивостей дозволяє в наближено вирішити питання про застосування того чи іншого способу для відновлення окремих деталей. За допомогою такого аналізу можна встановити, які деталі можуть відновлюватися всіма або кількома способами і які за своїми структурними характеристиками тільки одним способом. Даний критерій дозволяє визначити можливість застосування способів відновлення до конкретних деталей і може бути названий технологічним критерієм або критерієм застосовності. Так, наприклад, за допомогою даного критерію заздалегідь можна сказати, що деталі діаметрально невеликого розміру, що мають високу поверхневу твердість і незначний знос нерационально відновлювати металізацією і наплавленням [18].

Критерій застосовності чисельно виражений бути не може і є по суті попереднім, оскільки за допомогою нього не можна вирішити питання вибору раціонального способу відновлення деталей, якщо цих способів застосовується кілька. Критерій застосовності дозволяє класифікувати деталі за способами відновлення і виявити перелік деталей, відновлення яких можливе різними способами. Останнє полегшує подальшу роботу з вибору раціонального способу [19].

Оцінка способів відновлення з точки зору забезпечуваної ними працездатності деталей може бути проведена за допомогою критерію довговічності, який визначається коефіцієнтом довговічності. Довговічність деталей, відновлених тими чи іншими способами, залежить від експлуатаційних властивостей способів. Найбільш раціональними способами тут виявляться ті з них, які забезпечують найбільшу довговічність відновленої деталі.

Грунтуючись на даних, описаних вище, визначимо метод відновлення шийок хрестовини карданного валу. Відповідно до технічних вимог: забезпечення високої твердості і зносостійкості робочої поверхні хрестовини карданного валу, а також задана точність розмірів. Найвідповіднішим способом для усунення дефекту є наплавлення [20].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

33

З викладеного матеріалу випливає, що є значна кількість різних способів зварювання і наплавлення деталей. І якщо вибір зварювання не становить особливих труднощів, оскільки досить легко визначається самим способом зварювання, матеріалом і конфігурацією деталей, а також і характером дефекту, то цього не можна сказати стосовно вибору способу наплавлення [19].

Вибір способу наплавлення представляє відомі труднощі, тому що він залежить від великої кількості факторів. При виборі способу наплавлення деталей необхідно враховувати:

- а) матеріал деталі, його хімічний склад і властивості;
- б) термічну обробку і поверхневу твердість деталі, можливість їх відновлення після наплавлення;
- в) умови роботи деталі (характер навантаження і посадки, габарити і геометрична форма відновлюваної деталі);
- г) величину і характер зносу деталі, товщину шару наплавлення;
- д) допустимі величини деформації деталі, зниження поверхневої твердості й втомної міцності;
- е) механічну обробку наплавленого металу і деформованого ділянки;
- ж) продуктивність наплавлення, трудомісткість і економічність відновлення деталі наплавленням (включаючи всі операції технологічного процесу).

Ручне електродугове наплавлення і автоматичне наплавлення під шаром флюсу слід застосовувати для відновлення великогабаритних деталей, які мають великий знос і відносно невисоку поверхневу твердість (не вище НВ 350-400). До їх числа відносяться деталі, виготовлені з маловуглецевих сталей 10, 20, 30 і середньовуглецевих 40, 45, 50Г, а також з низьколегованих сталей 30Х і 40Х. Так як ручне наплавлення електродами ОЗН-300, ОЗН-400, У340 п/б, ЦН-250, К-2 не забезпечує отримання наплавленого металу з високими фізико-механічними властивостями порівняно з автоматичною наплавленням під шаром флюсу і поступається їй за продуктивністю, то очевидно, що

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

КРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

34

відновлення деталей необхідно вести автоматичним наплавленням. Це особливо стосується великосерійного ремонтного виробництва. Ручне електродугове наплавлення застосовується для невідповідальних деталей. [17]

Відповіальні деталі з малими діаметральними розмірами, виготовлені з цементованих вуглецевих сталей 20, 25 і низьколегованих 18ХГТ, 18ХНВА, 12ХН4А, 20ХНМ, 20Х та інших, що мають після термообробки високу поверхневу твердість (у межах HRC 40-60) і відносно невеликий знос, доцільно відновлювати наплавленням у середовищі вуглекислого газу або електроімпульсним наплавленням. До цієї ж групи відносяться деталі, виготовлені зі сталей 40, 45, 50Г, 40Х, що мають високу поверхневу твердість після гартування СВЧ, що працюють в умовах статичних навантажень. Застосування електроімпульсного наплавлення для відновлення динамічно навантажених деталей недоцільно.

Деталі з невеликими діаметральними розмірами і зносом, з різною поверхневою твердістю можна відновлювати газоелектричним наплавленням (у середовищі вуглекислого газу) із застосуванням відповідних марок електродного дроту.

Вибір способу наплавлення необхідно проводити з урахуванням його економічної доцільності. Таким чином, механізовані способи наплавлення є найбільш прогресивними не тільки по зносостійкості, але і за економічними показниками.

Проте жоден з методів наплавлення не може забезпечити одночасне відновлення кількох поверхонь деталі. Для таких цілей потрібно здійснювати окремий перехід з перестановленням деталі для кожної відновлюваної поверхні.

Врахувавши це, та проаналізувавши конструктивні особливості хрестовини, було вирішено вибрати такий метод відновлення, який би дав можливість одночасно відновити всі поверхні, незалежно від їхнього взаємного розташування. Тому перевагу було надано хромуванню – гальванічному методу

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

КРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

35

нанесення покриття. Метод базується на явищі електролітичної дисоціації і дає можливість одночасно відновлювати практично будь-яку кількість однотипних поверхонь однієї деталі [15].

2.6 Характеристика вибраного методу відновлення

Електролітичне хромування як спосіб відновлення та підвищення зносостійкості деталей набуло широкого застосування на ремонтних підприємствах країни, особливо під час відновлення деталей, які мають незначний знос.

Хромове покриття забезпечує високу твердість, надійне зчеплення з основним металом і зносостійкість в умовах високих питомих тисків, наявності абразивних часток, нестачі мастила [4, ст.54].

У промислових умовах електролітичне хромування здійснюється у так званому стандартному електроліті, який готують шляхом розчинення у воді 250 г/л CrO_3 і 2,5 г/л H_2SO_4 . Цей електроліт має ряд істотних недоліків, найважливішими з яких є низький вихід хрому по струму, погана розсіювальна здатність, велика чутливість до коливань концентрації сульфат іонів.

Значні переваги мають холодильні саморегулюючі електроліти. Вони дозволяють поліпшити санітарно-гігієнічні умови електролітичного процесу, забезпечити високу продуктивність (до 35% виходу хрому по струму), добру розсіювальну здатність, можливість одержання покриття товщиною 0,6 мм, низьку температуру у процесі електролізу ($18\dots25^{\circ}C$), широку робочу межу щільності струму ($4\cdot10^3\dots3\cdot10^4 A/m^2$) [4, ст.87].

Найбільше відповідають вимогам, які пропонуються для відновлення зношених поверхонь в умовах ремонтного виробництва, саморегулюючий холодний електроліт такого складу: $CrO_3 - 350\dots400$ г/л; $CaCO_3 - 60$ г/л; $CaSO_4 - 12\dots14$ г/л; $MgO - 0,1$ г/л; $(NH_4)_2MoO_2 - 0,1$ г/л та режим електролізу зі зміною щільності струму в межах: $1\cdot10^3, 2\cdot10^3, 3\cdot10^3, 4\cdot10^3, 6\cdot10^3, 7\cdot10^3 A/m^2$.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------|
| | | | | | 36 |

Шийки хрестовини карданної передачі працюють в агресивних умовах. Тому важливо надати поверхні металу здатності акумулювати мастило, забезпечуючи суцільний масляний шар по всій поверхні тертя. Ці вимоги значною мірою задовольняє пористе хромове покриття. Канали, що утворилися на поверхні хромового покриття, або пори є резервуарами, в яких акумулюється мастило, що видавлюється на поверхню під час пружної деформації металу під дією навантаження [4, ст.86].

Оскільки хрестовина карданного вала є відносно невеликою деталлю, одержання пористого покриття за допомогою спеціальних трафаретів було б нераціональним. Тому на поверхні доцільно отримати канальчатий вид пористості шляхом анодної обробки хромованих деталей в електроліті хромування. Розчинення хрому, яке відбувається при цьому, протікає в основному на активних ділянках поверхні – на гранях і в глибині тріщин, унаслідок чого вони поступово розширяються і поглиблюються, утворюючи при цьому канальчатий тип пористості.

Канальчата пористість відбувається за допомогою анодного травлення хрому в робочому електроліті хромування за температури 20...35°C і анодній щільноті струму $5 \cdot 10^3$ А/м². Час витримування 6 хв.

Під час одержання електролітичних хромових покриттів з добавкою вуглецю (композиційне хромування) сажу ПМ-15 ДСТ 7885-88 слід попередньо подрібнювати у ванні ультразвукового генератора УЗ2-10. Режим диспергування такий: струм аноду – 0,9...1,2 А; струм сітки – 400...450 мА; струм підмагнічування – 8...10 А; напруга аноду – 5...7 кВ; частота генератора – 20...22 кГц, час диспергування – 8 годин.

Надійне зчеплення покриття з основою може бути отримане за умови повного очищення поверхні деталі від дефектних шарів, жирових, окисних і інших плівок. Як показали дослідження, для одержання міцнозчіплювальних осадів досить провести знежирення деталі віденським вапном та анодним травленням у суміші H_2SO_4 – H_3PO_4 , за анодної щільноті струму $2 \cdot 10^3$...

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

37

$4 \cdot 10^3 \text{ A/m}^2$ протягом 4 хвилин. Істотно впливають на міцність зчеплення покриттів з основним металом катодна щільність струму (Dk , A/m^2) і температура електроліту ($t_{el.}$, $^{\circ}\text{C}$). Ці фактори керовані і можуть бути підтримані на постійному рівні протягом всього процесу.

2.7 Вибір установочних баз при виконанні технологічних операцій

Установочні бази - поверхні деталі, за допомогою яких її орієнтують при установці в пристосуванні або безпосередньо на верстаті. Під час встановлення деталі у пристосуванні за установочні бази беруть реальні поверхні, якими деталь контактує з установочною поверхнею пристосування. В ролі установочних баз можуть бути площини, внутрішні і торцеві поверхні, поверхні отворів, зовнішні і циліндричні поверхні, центральні отвори і т.д.

При виборі технологічної бази необхідно витримати наступні умови:

- в якості технологічної бази приймають ті поверхні деталі, які визначають її положення в складеному виробі, тобто складальні і вимірювальні базові поверхні;
- базові поверхні повинні бути найбільш точно розташовані щодо оброблюваних поверхонь;
- в якості базових слід вибирати такі поверхні, при установці на які можна було б обробляти всі поверхні деталі, що підлягають обробці.

В якості технологічних баз при виконанні шліфувальних операцій вибираємо центральні отвори на торцях шипів хрестовини. Для гальванічної операції найкраще деталь базувати по різьбовій поверхні масляного каналу.

2.8 Розробка структурної послідовності технологічного процесу відновлення деталі

При розробці технологічного процесу відновлення деталі в першу чергу йдуть операції з усунення викривлення привалочних поверхонь обробкою

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | KРБ.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 38 |

шліфуванням (правка абразивним інструментом). Обробку починають з установочної площини, якщо вона має викривлення. Центрувальними поверхнями в даному випадку будуть отвори для змащування голчастих підшипників, які, як правило, не зношуються, внаслідок цього обробка інших привалочних поверхонь проводиться при базуванні по установочній поверхні.

При визначенні маршрутів відновлення деталей необхідно керуватися наступними принципами:

- поєднання дефектів у кожному маршруті повинно бути дійсним;
- кількість маршрутів відновленняожної деталі повинна бути мінімальною;
- при формуванні маршрутів необхідно враховувати вибраний спосіб відновлення;
- відновлення деталі по даному маршруту має бути економічно доцільним.

Таблиця 2.1 - Маршрут відновлення хрестовини карданного валу

| № операції | Найменування операції | Зміст операції |
|---------------|-----------------------|---|
| 005 | Правка | Правка хрестовини на формі |
| 010 | Шліфувальна | Шліфування шипів хрестовини |
| 015 | Гальванічна | Нарощування шипів хрестовини |
| 020 | Термічна обробка | Термообробка шипів хрестовини |
| 025 | Шліфувальна | Обробка шипів під номінальний розмір |
| 030 | Контрольна | Контроль деталі згідно технічної документації |

2.9 Розрахунок припусків на механічну обробку

Правильно вирані величини операційних припусків впливають на якість обробки і собівартість ремонту або виготовлення деталей.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | КРБ.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 39 |

При обробці деталей під номінальний розмір припуск визначається за формулою

$$h = \frac{D - d}{2}, \quad (2.1)$$

де D - діаметр шийки до обробки, мм;

d - діаметр шийки після обробки, мм.

Таблиця 2.2 - Припуски на обробку при відновленні деталі

| № Операції | Назва і зміст операції | Припуск на обробку, мм |
|------------|--|------------------------|
| 010 | Шліфувальна | |
| | Шліфування шийок шипів хрестовини | 0,5 |
| | Шліфування торців шипів хрестовини | 0,5 |
| 015 | Гальванічна | |
| | Нарощування шипів хрестовини | 1,8 |
| 025 | Шліфувальна | |
| | Шліфування шийок шипів хрестовини чорнове | 0,8 |
| | Шліфування торців шипів хрестовини чорнове | 0,2 |
| | Шліфування торців шипів хрестовини чистове | 0,2 |

2.10 Розрахунок та вибір режимів виконання технологічних операцій

Операція 010 – Шліфувальна.

Для проведення даної операції попередньо приймаємо круглошліфувальний верстат 3М151, пристосування – гладкі упорні центри з конусністю 1:10, кутом 60° , D=80 мм ГОСТ 18259-72; повідковий патрон і привідний хомутик.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | КРБ.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 40 |

З [12, табл. 56] вибираємо глибину різання $t = 0,01 \text{ мм}$.

Визначаємо поздовжню подачу за формулою [9, ст. 363].

$$S_{\text{под.}} = \beta \cdot B, \quad (2.2)$$

де β - частка ширини шліфувального круга; $\beta = 0,3$ [12, табл. 55];

B - ширина шліфувального круга; приймаємо $B = 40 \text{ мм}$.

$$S_{\text{под.}} = 0,3 \cdot 40 = 12 \text{ мм/об.}$$

Визначаємо ефективну потужність при шліфуванні за формулою [12].

$$N = C_N \cdot V_o^r \cdot t^x \cdot S^y \cdot d^q, \quad (2.3)$$

де C_N , r , x , y , q - поправочні коефіцієнти, що враховують конкретні умови роботи;

$$C_N = 2,65 \text{ [12, табл. 56];}$$

$$r = 0,5 \text{ [12, табл. 56];}$$

$$x = 0,5 \text{ [12, табл. 56];}$$

$$y = 0,55 \text{ [12, табл. 56];}$$

$$q = 0,2 \text{ [12, табл. 56];}$$

$$V_o - \text{швидкість обертання деталі;} V_o = 15 \text{ м/хв. [12, табл. 56];}$$

$$d - \text{діаметр оброблюваної поверхні;} d = 22 \text{ мм.}$$

$$N = 2,65 \cdot 15^{0,5} \cdot 0,01^{0,5} \cdot 12^{0,55} \cdot 22^{0,2} = 8,5 \text{ кВт.}$$

Згідно з отриманими даними, для проведення даної операції підходить попередньо прийнятий верстат ЗМ151, потужність двигуна якого становить 10 кВт.

Визначаємо необхідну частоту обертання деталі за формулою

$$n_o = \frac{1000 \cdot V_o}{\pi \cdot d}, \quad (2.4)$$

$$n_o = \frac{1000 \cdot 15}{3,14 \cdot 22} = 115 \text{ об./хв.}$$

Визначаємо діаметр шліфувального круга за формулою

$$D = \frac{1000 \cdot 60 \cdot V_{kp}}{\pi \cdot n_{kp}}, \quad (2.5)$$

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

41

де $V_{\kappa p}$ - швидкість обертання круга; $V_{\kappa p} = 35 \text{ м/с}$ [12, табл. 56];

$n_{\kappa p}$ - частота обертання круга; $n_{\kappa p} = 1590 \text{ об./хв.}$ [11].

$$D = \frac{1000 \cdot 60 \cdot 35}{3,14 \cdot 1590} = 420,6 \text{ мм.}$$

Приймаємо круг ПП 420×40×220. Матеріал круга згідно з рекомендаціями [12] Э5 40 С1 5К.

Визначаємо основний час за формулою

$$t_o = \frac{L_p \cdot h \cdot k}{n_o \cdot S_{noz} \cdot S_t}, \quad (2.6)$$

де h - припуск на сторону; $h = 0,1 \text{ мм.}$

k - коефіцієнт, що враховує спрацювання круга і точність при шліфуванні; при чистовому шліфуванні приймаємо $k = 1,6$;

S_t - поперечна подача; при подачі на один хід $S_t = t = 0,01 \text{ мм.}$

$$t_o = \frac{48 \cdot 0,1 \cdot 1,6}{114,3 \cdot 12 \cdot 0,01} = 0,6 \text{ хв.}$$

Визначаємо штучно-калькуляційний час за формулою [9, ст.350]

$$t_{um.k.} = t_o + t_{don} + t_{odo} + \frac{T_{n.z.}}{n_n}, \quad (2.7)$$

де t_{don} - допоміжний час:

$$t_{don} = t_y + t_n + t_z, \quad (2.8)$$

де t_y - допоміжний час на встановлення і зняття деталі; $t_y = 4 \text{ хв.}$;

t_n - допоміжний час, пов'язаний з переходом; $t_n = 5 \text{ хв.}$;

t_z - допоміжний час, пов'язаний з замірами оброблюваної деталі в процесі виконання операції; $t_z = 5 \text{ хв.}$.

$$t_{don} = 4 + 5 + 5 = 14 \text{ хв.}$$

t_{odo} - додатковий час:

$$t_{odo} = \frac{t_o \cdot k_1}{100}, \quad (2.9)$$

де k_1 - процентне відношення додаткового часу до оперативного; $k_1 = 40$;

$$t_{odo} = \frac{0,6 \cdot 40}{100} = 0,2 \text{ хв.}$$

$T_{n.z.}$ - підготовчо-заключний час; $T_{n.z.} = 45 \text{ хв.}$ [7];

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------|
| | | | | | 42 |

n_n - кількість деталей в партії; $n_n = 25$ шт.

$$t_{\text{ум.к.}} = 0,6 + 14 + 0,2 + \frac{45}{25} = 16,6 \text{ хв.}$$

Операція 015. Гальванічна

Для проведення даної операції вибираємо автоматичну лінію АГ-24 для гальванічного покриття з випрямлячем струму ВСГ-3М-200/6.

Підготовка деталей до операції заключається в механічній обробці, обезжирюванні і декапіруванні ділянок деталей, що підлягають покриттю, та ізоляції необроблюваних ділянок.

Оскільки деталі на гальванічну операцію надходять після шліфувальної, виключаємо необхідність додаткової механічної обробки деталей в процесі підготовки до покриття. [9]

Обезжирення деталі рекомендується проводити вручну з допомогою щіток. В якості розчинника використовується уайт-спіріт (також допускається застосовувати дихлоретан, неетильований бензин та ін.).

Ізоляція необроблюваних ділянок і кріplення струмопровідних тримачів проводиться згідно з схемою на рисунку 2.9. В якості ізоляторів застосовується суміш цапон-лаку з нітроемаллю в пропорції 1:2, що наноситься з допомогою пензлика в декілька шарів при пошаровому просушуванні на повітрі; чохли з поліхлорвінілового пластику товщиною 0,3...0,5 мм.

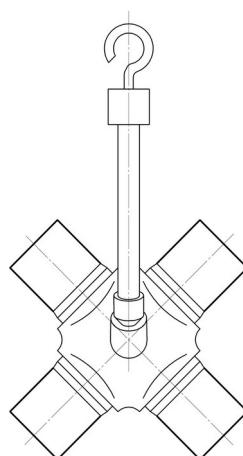


Рисунок 2.9 – Схема встановлення деталі під час хромування

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

43

Декапірування проводиться в основному електроліті. Деталі підвішуються в ванні для хромування і для прогріву витримуються 1-2 хвилини без струму, а потім піддаються обробці на аноді протягом 30-45 с при анодній щільності струму 25-35 А/дм². Після цього, не виймаючи деталей з електроліту, змінюється полярність і наноситься покриття [10].

Для нанесення молочного хромового покриття приймаємо саморегулюючий електроліт на водяній основі, в склад якого також входять: CrO₃ (250 г/дм³); SrSO₄ (6 г/дм³); K₂SiF₆ (30 г/дм³) [10].

Для нормального саморегулювання складу електроліту необхідно щоб площа анодів була в 1,5-2 рази більша від площі катодів. Площу катодів визначаємо за формулою

$$S_k = \pi \cdot d \cdot l \cdot i \cdot n_n, \quad (2.10)$$

де d - діаметр шийки, що покривається; $d = 22$ мм;

l - довжина шийки, що покривається; $l = 21$ мм;

$$S_k = 3,14 \cdot 22 \cdot 21 \cdot 4 \cdot 25 = 288754,4 \text{ мм}^2.$$

Тоді площа анодів повинна лежати в межах 433131,6... 577508,8 мм².

В якості анодів приймаємо 8 пластинок розмірами 150×200×4 мм, виготовлених зі сплаву свинцю з сурмою (6%) [10].

Згідно з рекомендаціями [4, ст.181-188] для гальванічного покриття молочним хромом вибираємо наступні параметри: напруга $U = 12$ В; температура електроліту $t = 60\ldots 70^\circ C$; щільність струму $D_k = 50\ldots 60$ А/м².

Обробка деталей після нанесення покриття заключається в промиванні їх в дистильованій воді, потім – в проточній воді, після чого – занурення на 0,5-1 хв. в 3-5% розчин кальцинованої соди і остаточне промивання в теплій воді. Потім деталі знімаються з підвісних тримачів, видаляється ізоляція і проводиться сушка в сушильній шафі при температурі 120-130 °C .[11].

Основний час визначаємо за формулою [9, ст.373]

$$t_o = \frac{1000 \cdot 60 \cdot h \cdot \gamma}{D_k \cdot c \cdot \eta}, \quad (2.11)$$

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

44

де h - товщина шару покриття на сторону; $h = 0,2 \text{ мм}$;

γ - густина металу, що осаджується; $\gamma = 7,1 \text{ Г/см}^3$ [6, ст.181];

C - електрохімічний еквівалент; $c = 0,324 \text{ Г/(А}\cdot\text{год)}$ [6, ст.181];

η - коефіцієнт виходу металу по струму; $\eta = 18\%$ [6, ст.185].

$$t_o = \frac{1000 \cdot 60 \cdot 0,2 \cdot 7,1}{55 \cdot 0,324 \cdot 18} = 265,6 \text{ хв.}$$

Штучно-калькуляційний час визначаємо за формулою [9, ст.373]

$$t_{um.k.} = \frac{1,2 \cdot t_o}{n_n \cdot k_e} k_1, \quad (2.12)$$

де k_1 - коефіцієнт на підготовчо-заключний і додатковий час; $k_1 = 1,16$ [9, ст. 373];

k_e - коефіцієнт використання ванни в зміну; $k_e = 0,75$ [9, ст. 373].

$$t_{um.k.} = \frac{1,2 \cdot 265,6}{25 \cdot 0,75} \cdot 1,16 = 19,7 \text{ хв.}$$

Операція 020 – Шліфувальна.

Оскільки на дана операції проводиться обробка тих самих поверхонь, що й на операції 010, то для її проведення приймаємо те ж обладнання і інструмент. Розрахунок режимів різання і норм часу проводимо по формулах 1.1-1.9.

З [12, табл. 56] вибираємо глибину різання $t = 0,01 \text{ мм}$. [12].

$$S_{noz} = 0,3 \cdot 40 = 12 \text{ мм/об.}$$

$$n_o = \frac{1000 \cdot 15}{3,14 \cdot 42} = 115 \text{ об./хв.}$$

$$t_o = \frac{48 \cdot 0,1 \cdot 1,6}{113,7 \cdot 12 \cdot 0,01} = 0,6 \text{ хв.}$$

$$t_{oon} = 4 + 5 + 5 = 14 \text{ хв.}$$

$$t_{ooo} = \frac{0,6 \cdot 40}{100} = 0,2 \text{ хв.}$$

$$t_{um.k.} = 0,6 + 14 + 0,2 + \frac{45}{25} = 16,6 \text{ хв.}$$

Операція 025 – Заключний контроль.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

45

Проводиться контроль розмірів та якості відновленої поверхні. Операція проводиться на столі контролера. В якості вимірювального інструменту застосовується мікрометр МК-50 ГОСТ 6507-78, ультразвуковий дефектоскоп імпульсної дії УЗД-7М та пристрій для перевірки перпендикулярності осей хрестовини.

Час на виконання даної операції $T_{\text{викн.}} = 8,5 \text{ хв.}$

2.11 Складання карданної передачі

Карданні вали складають у послідовності, зворотній розбиранню, з врахуванням наступних вказівок:

- на шліцьове з'єднання нанести мастило Фіол-1;
- при з'єднанні деталей співставити мітки, нанесені на роз'єднані деталі перед розбиранням;
- після складання шліцьового з'єднання, притискаючи сальник на 0,3-0,5 мм осьовим навантаженням, обвалицювати обойму на проточці вилки;
- гайку кріплення вилки переднього карданного вала затягнути динамометричним ключем і закернити.

При складанні проміжної опори запресувати підшипник оправкою А.70045 (рис. 2.10) і встановити в проточку опори стопорне пружинне кільце.

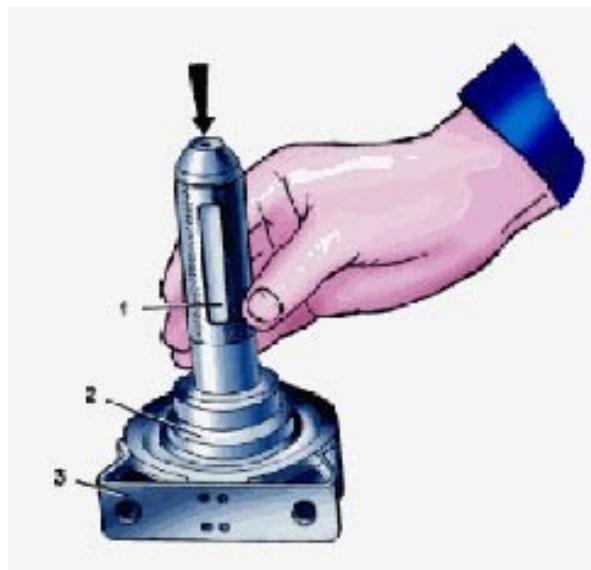


Рисунок 2.10 - Запресовування підшипника в проміжну опору:

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

46

1 - оправка А.70045; 2 - підшипник; 3 - проміжна опора

Одягнути на задній кінець переднього карданного вала пильник 7 (див. рис. 2.11), а потім оправкою А.74035 (див. рис. 2.12) запресувати опору з підшипником і надіти другий пильник 12 (див. рис. 2.11), напресувати на вал вилку 11 переднього карданного вала і закріпити її гайкою як зазначено вище.

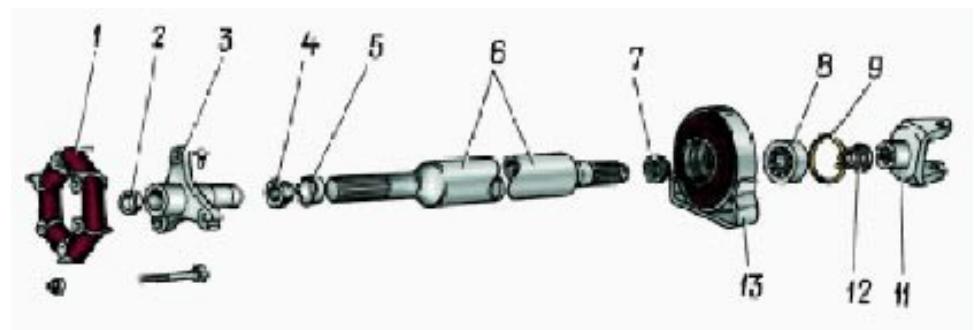
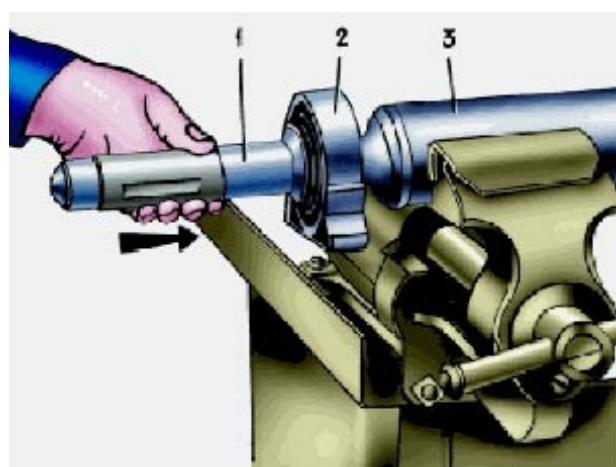


Рисунок 2.11 - Деталі переднього карданного вала:

1 - еластична муфта; 2 - центрувальна втулка, 3 - фланець еластичної муфти; 4 - сальник; 5 - обойма сальника; 6 - карданний вал; 7 - пильник; 8 - підшипник; 9 - стопорне кільце; 10 - гайка; 11 - вилка карданного шарніра; 12 - пильник; 13 - проміжна опора

Складання карданного шарніра (старої конструкції) проводити в наступному порядку. Видаливши старе загусле мастило, заповнити порожнини в шипах хрестовини і змастити внутрішню поверхні корпусів підшипників мастилом Фіол-2У (0,4-0,6 г на кожен підшипник). Шипи хрестовини змастити тонким шаром, щоб не утворилася повітряна подушка при складанні. Вставити шипи хрестовини в вилку.



| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

КРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

47

Рисунок 2.12 - Установка проміжної опори на передній карданий вал:
 1 - оправка A.74035; 2 - проміжна опора; 3 - задня частина переднього карданного вала

Одягнути чашки підшипників з голками на шпилі хрестовини і запресувати в отвір вилки зусиллям 7840 Н (800 кгс). Встановити на колишні місця згідно мітками стопорні кільця в проточку вилки. Потім перевірити осьовий вільний хід хрестовини, який повинен бути 0,01-0,04 мм. Якщо вільний хід більше зазначеного, замінити одне стопорне кільце меншої товщини на кільце більшої товщини.

У разі заміни деталей карданного шарніра підбір стопорних кілець по товщині здійснюється калібром 41.8734.4092, який має чотири пелюстки різної товщини (1,53; 1,56; 1,59; 1,62 мм). Для цього встановити стопорне кільце 2 (див. рис. 2.13) товщиною 1,56 мм. При запресовуванні підшипників, коли хрестовина впирається в корпус підшипника (в цьому випадку зазорів немає) калібром 41.8734.409 визначити відстань між корпусом підшипника і торцем кільцевої канавки. Залежно від замірюної відстані з врахуванням осьового зазору, рівного 0,01-0,04 мм, вставити друге стопорне кільце відповідної товщини.

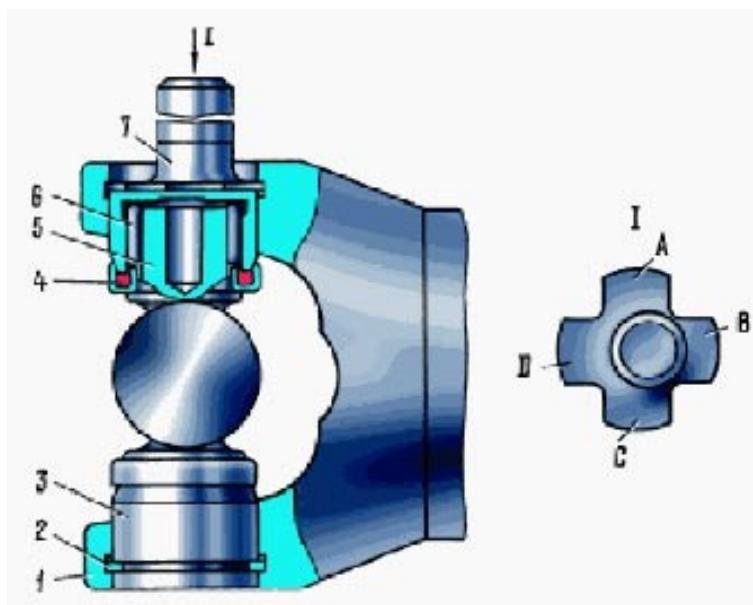


Рисунок 2.13 - Складання карданного шарніра:

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

48

1 - вилка карданного шарніра; 2 - стопорне кільце; 3 - корпус підшипника;
4 - сальник; 5 - шип хрестовини; 6 - голка підшипника; 7 - калібр 41.8734.4092;
A, B, C, D - пелюстки щупа.

Примітка. Стопорні кільця поставляються в запасні частини п'яти розмірів (по товщині, мм), кожен з яких має певний колір: 1,50 - природний; 1,53 - темно-коричневий; 1,56 - синій; 1,59 - чорний; 1,62 - жовтий

Наприклад, якщо проходить пелюсток 1,56 мм, то слід встановити кільце 1,53 мм. Якщо пелюсток найменшої товщини (1,53 мм) не входить в канавку, то кільце 2 замінити іншим 1,50 мм. Якщо пелюсток найбільшої товщини (1,62 мм) входить в канавку з зазором, то кільце 2 замінити іншим, товщиною 1,62 мм.

Встановивши стопорні кільця, нанести кілька ударів по вилках молотком з пластмасовим бойком. Під дією удару і пружно стиснених сальників зазор між денцями підшипників та стопорними кільцями вибирається і з'являються зазори між корпусами підшипників і торцями шипів хрестовини. Після складання перевірити легкість прокручування шарніра і балансування карданної передачі.

Складання карданного шарніра з штампованими корпусами голчастих підшипників з листової сталі має свої особливості: [11].

- вимірювання зазору між корпусом підшипника і торцем кільцевої канавки проводиться двома калібрами, один з яких має набір пелюсток щупа товщиною 1,45; 1,48; 1,52; 1,56 мм, а інший - 1,60; 1,64; 1,67 мм;
- якщо пелюстка щупа найменшої товщини (1,45 мм) не входить у зазор між корпусом підшипника і торцем кільцевої канавки, то кільце 2 товщиною 1,56 мм замінити іншим, товщиною 1,45 мм;
- якщо пелюстка щупа найбільшої товщини (1,67 мм) входить в зазор нещільно, то встановити в даний зазор кільце товщиною 1,67 мм, кільце 2 видалити і повторити заново операції з підбору товщини кільця;
- якщо пелюстка щупа входить у зазор щільно, то встановити в канавку кільце, товщина якого дорівнює розміру щупа;

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

49

- Зусилля запресування голчастих підшипників в отвори вилок не повинно перевищувати 10000 Н (1000 кгс);
- вимірювання зазору щупом проводити з боку карданного валу [12].

Балансування карданних валів.

Якщо при ремонті замінялися деталі карданної передачі, то її балансування обов'язкове. Динамічне балансування карданної передачі проводиться на спеціальному стенді.

При частоті обертання 5500 хв^{-1} найбільший припустимий дисбаланс на опорах А, В, С (рис. 2.14) не повинен перевищувати $1,71 \text{ Н}\cdot\text{мм}$ ($175 \text{ гс}\cdot\text{мм}$), а при перевірці балансування $2,15 \text{ Н}\cdot\text{мм}$ ($220 \text{ гс}\cdot\text{мм}$). Урівноваження досягається приварюванням металевих пластин [13].



Рисунок 2.14 - Схема динамічного балансування карданної передачі

2.12 Організація роботи агрегатної дільниці

Особливу увагу необхідно приділяти вдосконаленню трудових процесів, застосуванню передових раціональних методів, виключити зайві рухи. Необхідно організувати навчання робітників по передових технологіях.

Важливу роль в підвищенні продуктивності праці відіграє правильна організація робочого місця, його треба обладнати так, щоб при виконанні робіт працівник не нахилявся (при нормальному робочому положенні працівнику непотрібно нахилятися вперед більш ніж на $10\dots15^\circ$, а назад і в сторони взагалі ненахилявся), не присідав тобто, щоб його робота проходила в зручних положеннях. Необхідно щоб в процесі роботи руки працівника були по можливості вільними від підтримки деталей, інструментів, пристройів і т.д. [14].

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

50

Планування робочого місця повинно сприяти раціональному розміщенню на ньому інструменту, пристрой забезпечуючи найбільш короткі і маловтомні рухи, знижуючи до мінімуму нахили та повертання корпусу. Інструмент, пристрой і деталі повинні знаходитись в зоні їх найбільш легкої досяжності. Інструмент, яким робітник користується частіше, повинен розташовуватись ближче до нього, той, яким користується лівою рукою-розташовують зліва, той, яким користується правою рукою-справа. Верстат повинен бути такої висоти, щоб слюсарю не приходилося нахилятися або піднімати доверху руки [15].

Оснастити робочі місця необхідно технологічною документацією.

На стан працездатності і здоров'я працюючих безпосереднім чином впливають умови праці, так добре освітлення і колір інтер'єра сприяє підвищенню продуктивності праці на 10-18% [16].

В основу нормування освітлення покладено точність виконуючих робіт. Освітлення являється одним із важливіших умов покращення якості роботи забезпечення безпеки її і створення сприятливих гігієнічних і естетичних умов. Так бажаним джерелом освітлення у відділенні паливної апаратури є газорозрядні лампи, та лампи накалювання типу НСПОУ і ПВЛМ. Освітлення повинно бути у дільниці- в межах 400 лк, освітлення комбіноване,на посту загальне 200 лк. Штучне загальне освітлення повинно забезпечувати необхідну освітленість без різкого контрасту яскравості – в межах поля зору,так чергування світла і тіні викликає розвиток втомленості. Світильники повинні забезпечувати рівномірне освітлення всієї площині приміщення і не ослілювати працівника [17].

Для підтримання нормального природного освітлення у відділенні і на посту необхідно слідкувати за чистотою скла в світлових прийомах,станом фарби стін,стелі і обладнання. Скло вікон необхідно очищувати і мити не рідше двох раз в рік, а внутрішню фарбу оновлювати не рідше одного разу на два роки. Лампи штучного освітлення і світильники протирати не рідше одного разу на квартал [18].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

51

Умови на робочому місці повинні забезпечувати оптимальну вологість повітря, швидкість його руху. АТП відноситься до групи підприємств з холодними приміщеннями, тому створення в приміщенні сприятливого мікроклімату має велике значення. Оптимальною рахується температура повітря +18...+22 °C, відносна вологість 40...60% та швидкість повітря -0,2...0,3 м/с. [18].

Естетичні умови мають велике значення не тільки для оздоровлення, полегшення праці, але й для підвищення продуктивності. Естетичні умови праці включають в себе коло наступних виробничих питань:

- чистоти і порядку на робочих місцях;
- кольорового оформлення приміщення і обладнання;
- виробничого одягу.

Впровадження у виробництво нових технологій, фізіологічно обґрунтованого режиму праці і відпочинку, раціональної організації праці повинно супроводжуватись створенням зразкового порядку на кожному робочому місці, і на АТП в цілому. Рекомендується проводити на підприємстві кожну декаду контроль стану чистоти виробництва з його оцінкою: відмінно, добре, задовільно, погано [19].

Кольори при фарбуванні виробничих приміщень, обладнання і оснастки рекомендується підбирати з урахуванням технічного призначення приміщень, умов здорової праці, характеру освітлення, вимог техніки безпеки і ін. Наприклад, в приміщеннях, де виконується переважно монотонні роботи стіни слід фарбувати в яскраві кольори (помаранчевий). При роботах, які потребують первового напруження для фарбування повинні використовуватись спокійні відтінки (зелений). При інших різних умовах слід надавати перевагу більш світлим відтінкам фарб. Фарбування обладнання повинно забезпечувати контрастність предметів праці і фонду, на якому вони знаходяться [18].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

52

Рухомі частини машин необхідно виділяти по відношенню до нерухомих деталей фарбою більш яскравого відтінку. Рубильники, вимикачі повинні бути пофарбовані в червоний колір.

В системі заходів по покращенню естетичних умов праці велика роль належить виробничому одягу. Виробничий одяг повинен відповідати вимогам техніки безпеки і виробничій санітарії, забезпечуючи сприятливі умови праці, усунення причин несчастних випадків, аварій і захворювання, разом з тим повинна бути максимально зручною, гарною і сучасною [17].

Всі ці заходи дозволяють значно полегшити працю і підвищити продуктивність праці.

| | | | | | | |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | KRB.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
| | | | | | | 53 |

З КОНСТРУКТОРСЬКИЙ РОЗДІЛ

3.1 Початкові дані і порядок проектування пристосування

Проектування пристосувань здійснюється в дві стадії:

- розробка принципової схеми базування і закріплення деталі, визначення кількості одночасно оброблюваних деталей і вибір верстата - здійснюється технологом;
- оформлення конструкції і загального компонування пристосування і всіх його елементів - здійснюється конструктором [17].

Для розробки конструкції пристосування потрібні наступні початкові дані:

- робочі креслення заготовки і готової деталі;
- технологічний процес обробки з операційними ескізами попередніх і виконуваних операцій із схемами базування і кріплення деталі, даними про обладнання, інструмент, режими обробки;
- річна програма випуску;
- діючі на підприємстві нормалі на деталі і вузли пристосувань, альбоми типових вузлів і конструкцій пристосувань;
- паспорти верстатів з вказівкою розмірів столів, шпинделів, розмірів і розташування кріпильних пазів і отворів.

Крім того, конструктор повинен знати можливості цеху, в якому виготовлятимуться пристосування, і наявність нормалізованих вузлів, підшипників і т. д. [16].

Конструювання пристосування починають з уточнення схеми установки деталі. Конструктор визначає тип і розмір настановних елементів, їх кількість і взаємне положення. Це повинно ув'язуватися з необхідною точністю обробки на цій операції. Конструктор повинен визначити необхідне зусилля затиску. Зусилля затиску в першому наближенні визначається з умови рівноваги заготовки під дією прикладених до неї зовнішніх сил. Знаючи час, необхідний для закріплення і відкріплення заготовки, величину зусилля затиску,

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | KPB.605.14.00.00.000ПЗ | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|------|
| | | | | | | 54 |

конструктор вибирає тип затискного пристрою і визначає його основні розміри. Потім конструктор встановлює тип і розмір елементів для напряму різального інструменту і контролю його положення, виявляє, які вимагаються допоміжні елементи і пристрой. При виборі конструкцій основних і допоміжних елементів пристосування слід використовувати наявні нормалі і стандарти [15].

Розробку загального вигляду пристосування починають з нанесення на аркуш контура заготовки в двох-трьох проекціях, які розташовують на такій відстані, щоб навколо них залишилося досить місця для викреслювання всіх елементів пристосування. Спочатку викреслюють настановні деталі (опори), потім затискні пристрой деталі для напряму інструменту і допоміжні елементи. Потім визначають контури корпусу пристосування з врахуванням можливості використання стандартних заготовок; одночасно роблять всі необхідні перерізи і розрізи і умовно наносять контури посадочних місць верстата [15].

На кресленні загального вигляду пристосування вказують його загальні розміри і розміри, які треба витримати при складанні і вікладці пристосування, дають нумерацію деталей і їх специфікацію з вказівкою використаних нормалей, ДСТУ і ГОСТів. На полі креслення вказують технічні вимоги. Потім виконують деталювання спеціальних деталей пристосування. На сьогоднішній день стандартизовано і нормалізовано більше 200 найменувань деталей пристосувань (настановні і затискні деталі, кондукторні втулки, руків'я і т. д.) і понад 400 типів допоміжних інструментів. Нормалізовано також більшість часто вживаних вузлів (прихвати, фіксатори) і пристосувань (кулачкові і цангові патрони, лещата, поворотні стійки і столи, скальчаті кондуктори, пневматичні циліндри, пневмокамери і пневмоаппаратура). Нормалізовані деталі і вузли складають 40-90% від усієї кількості деталей, з яких складаються пристосування, і в 50-60% випадків можливе застосування корпусів із стандартизованих заготовок. Це дозволяє скоротити цикл підготовки виробництва і понизити собівартість виготовлення оснащення на 20-30%. [15].

3.2 Розрахунок рентабельності застосування пристосувань

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

55

Забезпечення заданої точності деталей може бути досягнуте при застосуванні пристосувань, рівноцінних за точністю, але тих, що відрізняються за вартістю, продуктивністю і, що по-різному полегшують умови праці робітника. Тому при виборі конструкції необхідно проводити розрахунок економічної ефективності використання пристосувань, ґрунтуючись на зіставленні витрат і економії при його використанні, віднесеніх до обробки річної програми. Пристосування вважається рентабельним, якщо економія, що отримується від його застосування, більше витрат на його виготовлення і експлуатацію [14].

При розрахунку рентабельності застосування пристосування враховуються наступні витрати:

- вартість пристосувань;
- витрати, пов'язаної з ремонтом і експлуатацією пристосувань (15-25% вартості пристосування);
- заробітна плата робітника, віднесена до обробки однієї деталі;
- цехові накладні витрати у відсотках до заробітної плати. Слід враховувати також термін служби пристосувань.

Якщо не враховувати витрати на амортизацію верстата, різальний інструмент, електроенергію, які в більшості випадків не залежать від конструкції пристосування, собівартості C_a і C_b , при використанні пристосувань варіантів "a" і "b" можна визначити за формулами:

$$C_a = Z_a \left(1 + \frac{H}{100} \right) + \frac{S_a}{\Pi} \left(\frac{1}{A} + \frac{q}{100} \right) + \frac{S'_a}{\Pi'}$$

$$C_b = Z_b \left(1 + \frac{H}{100} \right) + \frac{S_b}{\Pi} \left(\frac{1}{A} + \frac{q}{100} \right) + \frac{S'_b}{\Pi'} \quad (3.1)$$

де Z_a і Z_b - заробітна плата за обробку однієї деталі при використанні пристосувань варіантів "a" і "b" в грн. [13]

H - відсоток цехових накладних витрат на заробітну плату;

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

56

S_a і S_b - собівартість пристосування в металі по варіантах "а" і "б" в грн.;

П - річна програма випуску деталей в шт.;

А - термін амортизації пристосування в роках;

q - витрати, пов'язані із застосуванням пристосувань (ремонт, утримання, регулювання) у відсотках до вартості пристосування;

S'a і S'b - витрати на проектування і налаштування пристосування по варіантах "а" і "б"

P' - кількість деталей, що обробляються в пристосуванні за період освоєння продукції, що випускається.

Зіставляючи величини S_a і S_b, можна судити про рентабельність пристосувань.

Собівартість виготовлення пристосувань для розрахунку визначається по цінниках, що розробляються підприємствами, виходячи з конкретних умов виробництва [14].

Для наближеного визначення собівартості виготовлення пристосувань, грн., користуються формулою:

$$S = C \cdot N, \quad (3.2)$$

де N - кількість деталей в пристосуванні в шт.;

C - постійна, залежна від складності пристосувань.

Для простих пристосувань приймають C = 1,5 - 2,0. для пристосувань середньої складності C = 3,0 - 4,0 і для складних пристосувань C = 4,5 - 6,0.

Термін амортизації A приймається для простих пристосувань рівним 1 року, для пристосувань середньої складності 2-3 рокам і для складних пристосувань 4-5 рокам [13].

3.3 Будова, принцип дії і застосування пристосування

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

57

Пристосування представлене в дипломному проекті (див. рисунок 3.1) являється верстатним і служить для шліфування центрів хрестовини. Шліфування центрів хрестовин - це одна з перших операцій при відновленні хрестовин. Це пристосування значно полегшує процес відновлення, оскільки здійснює закріплення хрестовини на токарно-гвинторізному верстаті, а так само обертання хрестовини навколо осі фасок, а також поворот на 90° для наступної обробки поверхонь без зняття хрестовини з верстата внаслідок без втрати часу і праці робітників [12].

Робота пристосування полягає в наступному:

- кріплення пристосування до верстата;
- встановлення хрестовини на пристосування;
- закріплення її за допомогою спеціального гвинта.

Для повороту хрестовини є поворотний диск і гвинт кріплення.

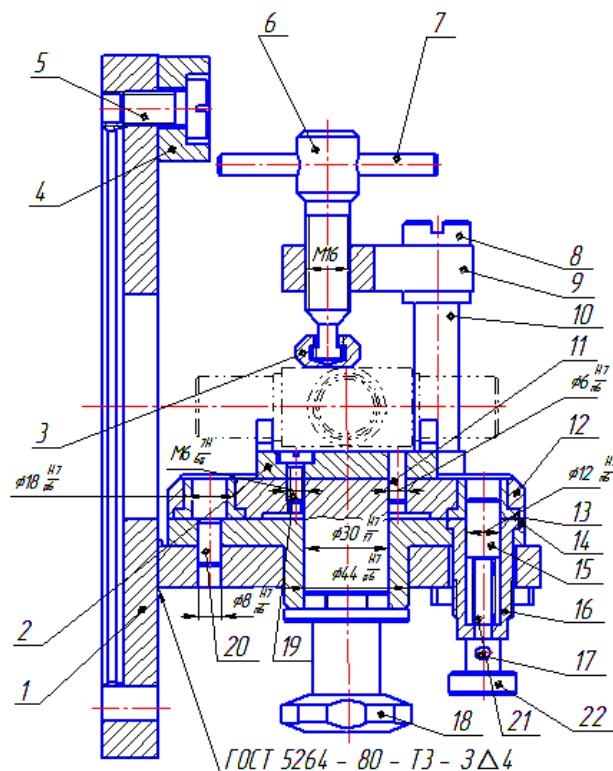


Рисунок 3.1 – Пристосування для шліфування центрів хрестовини:

1 - план-шайба; 2 - накладка; 3 - притиск; 4 - кільце упорне; 5 - гвинт кріпильний; 6 - гвинт силовий; 7 - руків'я; 8 - гвинт напрямного стрижня;

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

9 – планка; 10 – стрижень напрямний; 11 – штифт центруючий; 12 – диск; 13 – втулка внутрішня; 14 – втулка зовнішня; 15 – вісь фіксатора; 16 – корпус фіксатора; 17 – штифт фіксатора; 18 – гвинт спеціальний; 19 – гвинт кріплення накладки; 20 – фіксатор внутрішній; 21 - стрижень пружинний; 21 - головка фіксатора зовнішнього [12].

3.4 Проектний розрахунок з'єднання гвинт-гайка

Гвинт (М16, сталь 45), гайка (М16, сталь 5, H=17 мм).

Найбільш навантажуваним з'єднанням пристосування є з'єднання гвинт - гайка кріплення хрестовини. Перевірочний розрахунок з'єднання проводиться згідно методики проведення розрахунків, вказаних в літературі [17].

Початкові дані:

- діюче навантаження - $F_a = 1000 \text{ Н}$;
- діаметр гвинта - М16;
- матеріал гвинта - сталь 45;
- висота гайки – $H=17 \text{ мм}$;
- матеріал гайки - сталь Ст. 5.

Робочий тиск на робочій поверхні різьби згідно [8. с. 138]:

$$p = \frac{F_a}{\pi \cdot v \cdot d \cdot d_2^2} \leq [p], \quad (3.3)$$

де v - коефіцієнт робочої висоти профілю різьби - для метричної різьби згідно [8, с. 138]:

$$v = 0,541$$

$$d = \frac{H}{d_2} = \frac{17}{14,701} = 1,16, \quad (3.4)$$

де $d_2 = 14,701 \text{ мм}$ [8, т. 30];

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------------------------|
| | | | | | KPB.605.14.00.00.000ПЗ |

[p] - допустимий тиск на робочій поверхні різьби згідно [8, т. 32];

$$[p] = 7 \text{ МПа}$$

$$p = \frac{1000}{3,14 \cdot 0,541 \cdot 1,16 \cdot 14,701^2} = 2,35 \text{ (МПа)}.$$

Оскільки $p = 2,35 \text{ МПа} < [p] = 7 \text{ МПа}$, то довговічність з'єднання достатня.

3.5 Розрахунок деталей пристрою на міцність

Для матеріалу болта знаходимо границю текучості

$$\sigma = 200 \dots 240 \text{ (МПа);} \quad (2.1)$$

Силу затягування болта приймаємо рівною $F_z=120 \text{ Н}$ при довжині рукоятки ключа:

$$L = 15 \cdot d, \quad (2.2)$$

де d – зовнішній діаметр болта, мм.

$$d = 12 \text{ мм};$$

$$L = 15 \cdot 12 = 180 \text{ (мм).}$$

Для зовнішнього діаметра різьби $d=12 \text{ мм.}$, внутрішній діаметр $d_1=10,106 \text{ мм.}$ (ГОСТ 24705-81) [10].

Міцність болта визначають по еквівалентному напруженню:

$$\sigma_{\text{екв.}} = \sqrt{\sigma^2 + 4 \cdot \tau^2} \leq [\sigma_p], \quad (2.3)$$

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

КРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

60

Нормальне напруження:

$$\sigma = \frac{4 \cdot F}{\pi \cdot d^2}, \quad (2.4)$$

$$\sigma = \frac{4 \cdot 120}{3,14 \cdot 10,106^2} = 1,49 \text{ (МПа)}$$

$$[\sigma_p] = \frac{\sigma_m}{n} \text{ (МПа)}$$

де n – коефіцієнт запасу міцності, при контролюваному затягуванні;

$$n = 1,2 \dots 1,5$$

$$[\sigma_p] = \frac{220}{1,5} = 133,3 \dots 160,0 \text{ (МПа)}$$

Дотичне напруження:

$$\tau = \frac{T_p}{W_p} = \frac{0,5 \cdot F \cdot d \cdot \operatorname{tg}(\beta + \varphi')}{0,2 \cdot d_1^3}, \quad (2.5)$$

де d_2 – середній діаметр різьби, мм;

$$d_2 = 0,5 \cdot (d + d_1), \quad (2.6)$$

$$d_2 = 0,5 \cdot (12 + 10,106) = 11,05 \text{ (мм)}$$

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

61

де f' - приведений коефіцієнт тертя в різьбі;

$$f' = \frac{f}{\cos \frac{\alpha}{2}}; \quad (2.7)$$

Приймаємо $f=0,15$

$$f' = \frac{0.15}{\cos 30^\circ} = 0.173 ;$$

Приведений кут тертя в різьбі:

$$\varphi' = \arctg f'; \quad (2.8)$$

$$\varphi' = \arctg 0,173 = 9^\circ 50' ;$$

де β – кут підйому різьби:

$$\beta = \arctg \frac{p}{\pi \cdot d_2}; \quad (2.9)$$

$$\beta = \arctg 0,05 = 2^\circ 50'.$$

Отже, $\tau = 0,5 \cdot 120 \cdot 11,05 \cdot \tan(2^\circ 50' + 9^\circ 50') = 149,35 \text{ МПа.}$

$$\sigma_{\text{екв}} = \sqrt{1,49^2 + 149,35^2} = 149,36 \text{ МПа.}$$

$$\sigma_{\text{екв}} = 149,36 \text{ МПа;}$$

$$[\sigma_p] = 133,3 \dots 160 \text{ МПа.}$$

Отже умова міцності виконана :

$$\sigma_{\text{екв}} \leq [\sigma_p].$$

Отже, оскільки $149 < 160$ МПа, то дане з'єднання буде працювати нормальню, без граничних навантажень [9, ст.89].

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

62

4 ОХОРОНА ПРАЦІ ТА БЕЗПЕКА ЖИТТЄДІЯЛЬНОСТІ

4.1 Характеристика дільниці з точки зору охорони праці і техніки безпеки на дільниці

При ремонті автомобілів, ремонті, монтажі та експлуатації обладнання на автотранспортних підприємствах широко використовується ручна праця. При її використанні існує значна небезпека травмування робітників.

Під час виконання робіт на дільниці виникають фізичні небезпечні і шкідливі виробничі фактори, зокрема, це рухомі машини, механізми, незахищені рухомі частини (елементи) виробничого обладнання, засоби для переміщення заготовки деталі, матеріали, а також хімічні небезпечні фактори, які спричиняють небезпеку травмування робітника.

Щоб уникнути або зменшити випадки виникнення травмування, спричинених цими факторами, необхідно дотримуватись основних правил технічної безпеки.

На дільниці основною є техніка безпеки при виконанні розбиralально-складальних, мийно-очисних робіт і використання спеціального устаткування, пристройів та інструментів.

При виконані розбиralально - складальних робіт потрібно дотримуватись основних вимог техніки безпеки, які заключаються в наступному.

- дільниця складання-розбирання повинна мати міцні неспалимі стіни;
- підлога повинна бути рівною, гладкою, але не слизькою;
- не можна допускати на дільниці великої кількості агрегатів і деталей, забороняється загромаджувати проходи;
- агрегати і деталі, які мають масу більше 10 кг необхідно знімати, транспортувати і встановлювати за допомогою підйомно-транспортних засобів;
- розбирати агрегати, які мають пружини, дозволяється тільки на спеціальних стендах або за допомогою пристосувань;

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

63

- при випресуванні деталей, які мають нерухому посадку, на пресах останні оснастити захисними решітками;
- для забезпечення електронебезпеки кожне виробниче приміщення повинно бути огорожене шиною заземлення, розміщеною на 0.5 м від підлоги. Всі корпуси електродвигуна також металеві частині! обладнання замулені або заземлені:
- переносний електроінструмент можна використовувати при умові його справності при напрузі не більше 36 В.

В процесі мийно-очисних робіт потрібно дотримуватись таких умов безпеки.

Мити автомобілі, агрегати необхідно в спеціально відведеніх майданчиках. Двигуни та агрегати перед миттям звільняють від мастила, пального, гальмівної та охолоджувальної рідин. Миття агрегатів та деталей двигунів то працюють на етилованому бензині, потрібно здійснювати тільки після попередньої нейтралізації відкладень тетрастил ос вин цю гасом або іншими нейтралізуючими речовинами з подальшим обов'язковим промиванням гарячою водою.

Під час промивання агрегатів необхідно дотримуватись таких вимог:

- при механічному митті місце мийника повинно розташовуватися у водонепроникній кабіні;
- пост відкритого шлангового миття потрібно розміщувати в зоні, яка ізольовані від відкритих струмоведучих провідників та устаткування, що знаходиться під напругою;
- трапи, апарелі та підлоги на постах миття повинні бути шорсткою (рефлексною) поверхнею.

В процесі виконання мийно-очисних робіт з використанням лужних розчинів, кислот мийні машини та різні установки для виконання цих робіт поширені бути обладнані місцевою вентиляцією. Крім місцевих вентиляційних підсосів на дільниці повинно бути замулення і заземлення [2, ст.86].

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

64

Для захисту органів дихання шкіри, слизистих оболонок очей під час виготовлення розчинів і при їх використанні слід використовувати індивідуальні засоби захисту: окуляри, рукавиці, респіратор. Розпочинаючи роботу, мийник повинен нанести на шкіру захисну пасту АВ-1. Особливу обережність необхідно зберігати при роботі з каустичною содою.

Забороняється: застосовувати для миття двигунів і агрегатів бензин та легкозаймисті матеріали; мити та знежирювати деталі без загальної припливовитяжної та місцевої вентиляції у місцях мийки двигунів, агрегатів, мийних ванн.

Правила безпеки при використанні спеціального устаткування пристройів та інструментів. Пересувне та переносне устаткування повинно мати захвати для його переміщення. Конструкція підставок повинна забезпечувати надійність і стійкість при їх застосуванні, а також запобігти сковзанню транспортних засобів, які вставлені на них. На кожній підставці повинно бути вказано граничне допустиме навантаження. Ручні інструменти не повинні мати пошкоджень на робочих поверхнях - відколів, вибоїн; на бокових гранях у місцях затискання їх рукою - задирок та гострих ребер; на дерев'яних поверхнях ручок інструментів - сучків, задирок, тріщин; поверхня повинна бути гладкою. Дерев'яні ручки інструментів повинні матчі бандажні кільця. Гайкові ключі повинні відповідати розмірам гайок та головок болтів і не мати тріщин.

Забороняється користуватися пристроями та інструментами без щоденної перевірки їх перед роботою майстром або механіком; використовувати несправні інструмент або використовувати їх не за призначенням.

Дільниця спроектована згідно СНиП 2.09.02 – 85. При плануванні виробничих приміщень враховано санітарну характеристику виробничих процесів і дотримано норми корисної площа для працюючих а також нормативів площа для розташування устаткування і ширини проходів.

З метою запобігання травматизму у виробничому приміщенні застосовані попереджувальні пофарбування будівельних конструкцій, устаткування,

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

КРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

65

трубопроводів, електрошин а також знаки безпеки відповідно до ГОСТ 12.4.026-76.

Для здорових і безпечних умов праці раціонально розташовано основне та допоміжне устаткування, виробничі меблі а також правильно організовано робочі місця.

У відповідності з ГОСТ 12.3.002-75 безпечність виробничого процесу забезпечується: правильним вибором технологічних процесів, робочих операцій та порядку обслуговування виробничого устаткування; вибрано виробниче приміщення; вибрано матеріали; організовано робочі місця; забезпечені вимоги безпеки в нормативно-технічній і технологічній документації [8, ст.56].

При організації технологічних процесів забезпечені:

- усунення безпосереднього контакту працівників з вихідними матеріалами;
- забезпечені автоматизацію виробничих процесів;
- застосовано засоби колективного захисту;
- забезпечені пожежо та вибухобезпеку.

Вимоги техніки безпеки до виробничого обладнання дільниці:

1. Виробниче устаткування, пристрой та інструменти протягом усього періоду експлуатації повинні відповідати вимогам безпеки згідно ГОСТ 12.2.003-2011.
2. Небезпечні місця на дільниці огорожуються.
3. Конструкція устаткування виключає можливість їх падіння, опускання, перекидання та довільного зміщення при усіх передбачених умовах експлуатації і монтажу.
4. Кабелі повинні бути захищені від випадкового їх пошкодження.
5. Пристрой для зупинки та пуску устаткування розміщені так, щоб ними було зручно користуватися з робочого місця.
6. Поверхні пристрой і елементи виробничого устаткування, які служать елементами небезпеки для працюючих, пофарбовані згідно ГОСТ 12.4.026-2016.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

66

7. Устаткування на дільниці в процесі експлуатації не забруднює виробниче середовище викидами шкідливих речовин у кількості більшій гранично допустимих значень, встановлених ГОСТ 12.1.005-2018.

8. Устаткування, яке є джерелом шуму, ультразвуку, вібрації, повинно відповідати ГОСТ 12.1.003-2013.

9. Контрольно вимірювальні прилади утримуються у справному стані, періодично перевіряти [10].

10. На несправне обладнання керівник дільниці вивішує таблицю, на якій вказано, що працювати на даному устаткуванні заборонено.

11. Устаткування гіdraulічне і пневматичне виконано так, щоб будь-яка небезпека, що викликана цими видами енергії була виключена.

12. Пристрої для зупинки та пуску устаткування розміщені так, щоб ними було зручно користуватися з робочого місця.

13. Електричний інструмент підлягає періодичні перевірці не менше одного разу в 6 місяців згідно з ГОСТ 12.2.013.0-2011.

14. У конструкціях ручного механізованого інструменту є пристрій для його підвішування [10].

Раціональне розташування основного та допоміжного устаткування, виробничих меблів, а також правильна організація робочих місць мають важливе значення для здорових та безпечних умов праці. Столи, шафи, стелажі та інші виробничі меблі поставлені впритул до конструктивних елементів будівлі. До складу дільниці також ще входять допоміжні приміщення: гардероб, умивальні, туалети, їдальня.

Всі робочі місця на дільниці атестовані. Умови праці відносяться до категорії допустимих, тобто не шкодять здоров'ю автомеханіків. Мікроклімат виробничих приміщень відповідає нормам ГОСТ 12.1.005 - 2018. [10].

На дільниці безпека праці включає в себе: безпеку виробничого процесу, безпеку виробничого обладнання та безпеку трудового процесу.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

67

Навчання з питань охорони праці на підприємстві здійснюється наступним чином : кожен працівник раз в три роки проходить навчання з техніки безпеки та ОП, а саме прослуховує лекції, відвідує семінарські і практичні заняття, здає іспит і отримує посвідчення про допуск до відповідних видів робіт [10].

Крім того з працівниками проводяться інструктажі:

1. Вступний – проводиться при прийомі на роботу в кабінеті ОП, представником служби ОП з одним або декількома працівниками, робиться запис в журналі з підписами.

2. Первинний – проводиться на робочому місці керівником робіт, з одним або групою працюючих, які працюють за одним фахом.

3. Повторний – раз в півроку, а для робіт з підвищеною небезпекою раз в три місяці, або якщо перерва в роботі становить більше 60 днів, а для робіт з підвищеною небезпекою – 30 днів.

4. Цільовий – проводиться при зміні робіт, або при видачі наряду допуску.

5. Позаплановий – якщо стався нещасний випадок або при заміні обладнання і пристосувань, змінах в технологічному процесі, якщо пройшла реконструкція підприємства, а також при змінах законодавства про охорону праці. [10]

На дільниці передбачена організована природна вентиляція. Крім того на дільниці застосовується загальнообмінна штучна витяжна вентиляція і спеціальна витяжка для видалення вихлопних газів під час роботи двигуна автомобіля в середині дільниці. Необхідну температуру в холодну пору року забезпечує загальнозаводське водяне опалення низького тиску [11].

Для нормальних умов праці дільниця, а особливо робоче місце повинно бути добре освітленим. При поганому освітленні людина швидко втомлюється, працює менш-продуктивно, зростає небезпека помилок і недоліків та нещасних випадків. Погане освітлення на робочому місці може привести до професійних

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

68

захворювань. Наприклад короткозорості. Праця в першу чергу потребує максимального використання природного освітлення

Необхідна освітленість дільниці забезпечується забезпечується використанням суміщеного освітленням, яке складається з природнього бокового двохстороннього і штучного комбінованого. В склад штучного комбінового освітлення входить загальне, локалізоване (люмінесцентні лампи з робочою напругою 220 В) а саме ЛП001 у кількості 6-ти ламп загальною потужністю 480Вт (в кожному світильнику по дві лампи ЛБ-40) і місцеве освітлення (лампи розжарювання з робочою напругою 36 В). Освітленість дільниці складає: робоче - 300 лк, аварійне - 2 лк, евакуаційне – 0,5 лк, охоронне – 0,5 лк, чергове – 0,5 лк.. [10].

Основними джерелами вібрації є вентиляція, електромеханічне обладнання. Джерела вібрацій ізолюються за рахунок встановлення їх на гумових або пружинних ізоляторах, внаслідок чого рівень вібрації не перевищує допустимих норм.

Сильні електромагнітні поля на дільниці відсутні. Тому засоби захисту від електромагнітного випромінювання не застосовуються. [11].

Захист від враження електричним струмом здійснюється за рахунок під'єднання всього обладнання, що працює під напругою, до захисного заземлення. Вертикальні заземлювачі розміщені по периметру будівлі [10].

4.2 Протипожежна безпека дільниці

Для запобігання виникнення пожеж на дільниці проводиться пожежна профілактика, регламентована згідно ГОСТ 12.1.004-2015. На підприємстві створені спеціальні місця для паління. Там встановлені урни для недопалків, вивішенні вогнегасники. Для гасіння пожежі на дільниці є два пожежні гідранти низького тиску, сполучені із заводським водогоном. Крім того передбачені індивідуальні засоби пожежегасіння: вогнегасники ВПП-10 – 2 шт. і ВП 5-02 –

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

69

1шт. Також на дільниці встановлено ящик з піском та два пожежних стенді, на яких розміщений пожежний інвентар: вогнегасники – 3 шт., пожежні відра та пожежний інструмент згідно ГОСТ 12.004 – 2015 (гаки – 3 шт., ломи –2 шт., сокири – 2 шт., совкові лопати – 2 шт.). На дільниці розміщено схему евакуації робітників з дільниці при пожежі [11].

4.3 Розрахунок захисного заземлення

Мета розрахунку заземлення – визначити кількість електродів заземлювача і заземлювальних провідників, їхніх розмірів і схеми розміщення в землі, при яких опір заземлюючого пристрою розтіканню струму або напруга дотику замиканні фази на заземлені частини електроустановок не перевищують допустимих значень [11].

Вихідні дані:

1. Захищуваний об'єкт - обладнання дільниці.
2. Захищуваний об'єкт - стаціонарний.
3. Напруга мережі - 220В.
4. Виконання мережі - з глухо заземленою нейтраллю.
5. Тип заземлювального пристрою - вертикальний .
6. Розміри вертикальних заземлювачів: довжина в - 3,2 м; діаметр d - 0,025м.
7. Глибина закладання вертикальних заземлювачів $h_B = 0\text{м}$.
8. Розташування заземлювачів попередньо приймають за чотирикутним контуром при числі стержнів від 4 до 100 та в один ряд при числі стержнів від 2 до 20.
9. Ґрунт – супісок склад однорідний, вологість нормальна, агресивність нормальна.
10. Кліматична зона – II.

Розв'язок:

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата | Арк. |
|------|------|----------|--------|------|------|
| | | | | | 70 |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

1. Визначаємо характеристику навколошнього середовища в опоряджувальному цеху: за пожежною небезпекою згідно з ПУЕ воно відноситься до класу П – 11; за вибухонебезпекою згідно з ПУЕ - до класу В – 1; за ступенем ураження електричним струмом – без підвищеної та особливої небезпеки.

2. Визначаємо R_d - допустиме значення опору розтіканню струму в заземлювальному пристрой $R_d < 4 \text{ Ом}$.

3. Визначаємо $K_{c.v.}$ – приблизне значення питомого опору ґрунту, що рекомендується приймаємо ртабл. – 300 Ом.· м [6]табл.7.2.

4. Визначаємо $K_{c.v.}$ - коефіцієнт сезонності для вертикальних заземлювачів, ля даної кліматичної зони II. приймаємо $K_{c.v.} = 1,5$ [13, ст.8] табл.7.4

5. Визначаємо значення $K_{c.g.}$ - коефіцієнт сезонності для горизонтального заземлювача згідно з кліматичною зоною. приймаємо $K_{c.g.} = 3,5$.

6. Визначаємо $\rho_{розр.в}$ -- розрахунковий питомий опір ґрунту для вертикальних заземлювачі:

$$\rho_{розр.в.} = \rho_{табл.} \cdot K_{c.v.}; \quad (4.1)$$

де $\rho_{табл.}$ – приблизне значення питомого опору, $K_{c.v.}$ – коефіцієнт сезонності для вертикальних заземлювачів.

$$\rho_{розр.в.} = 300 \cdot 1,5 = 450 \text{ (Ом.)}$$

7. Визначаємо $\rho_{розр.г.}$ – розрахунковий питомий опір ґрунту для горизонтальних заземлювачів.

$$\rho_{розр.г.} = \rho_{розр.} \cdot K_{c.g.}; \quad (4.2)$$

де $\rho_{розр.г.}$ – приблизне значення питомого опору; $K_{c.g.}$ – коефіцієнт сезонності для горизонтального заземлювача;

$$\rho_{озр.г.} = 450 \cdot 3,5 = 1575 \text{ (Ом.)}$$

8. Визначаємо R_B – опір розтікання струму в одному вертикальному заземлювачі.

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

КРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

71

$$R_B = \frac{\rho_{p,g.}}{\pi d_B} \left(\ln \frac{2l_B}{d} + \frac{1}{2} \ln \frac{4t + l_B}{4t - l_B} \right); \quad (4.3)$$

$$R_B = \frac{450}{3,14 \cdot 3,2} \left(\ln \frac{2 \cdot 3,2}{0,025} + \frac{1}{2} \ln \frac{4 \cdot 0,5 + 3,2}{4 \cdot 0,5 - 3,2} \right) = 370 \text{ (Ом.)}$$

9. Визначаємо пт.в. теоретична кількість вертикальних заземлювачів без врахування коефіцієнта використання. η.в.в.

$$\text{пт.в.} = \frac{R_B}{R_o \cdot \eta_{g,e.}}; \quad (4.4)$$

де R_B – опір розтікання струму в вертикальних заземлювачах;

R_D – допустиме значення опору розтікання струму в заземлювальному пристрой.

$$\text{пт.в.} = \frac{370}{4 \cdot 1} = 93 \text{ (шт.)}$$

10. Визначаємо пт.в. – коефіцієнт використання вертикальних заземлювачів при розташуванні їх згідно вихідних даних або за чотирикутним контуром при числі заземлювачів пт.в. = 137 та при відсутності $L_B/\ell_B = 1$ приймаємо η.в. = 0,41.

11. Визначаємо η.в. – необхідна кількість штук вертикальних одинакових заземлювачів з врахуванням коефіцієнта використання η.в.в.

$$\text{пн.в.} = \frac{R_B}{R_d \cdot \eta_{T,B.}} \quad (4.5)$$

$$\text{пн.в.} = \frac{370}{4 \cdot 0,41} = 213 \text{ (шт.)}$$

12. Визначаємо R.розв.в. – розрахунковий опір розтікання струму у вертикальних заземлювачах при пн.в. = 193(шт) без врахування з'єднувальної стрічки

$$R.\text{розв.в.} = \frac{R_B}{n_{H,G.} \cdot \eta_{T,B.}}; \quad (4.6)$$

де пн.в. – коефіцієнт використання вертикальних заземлювачів;

R_B – опір розтікання струму в вертикальних заземлювачах;

$$R.\text{розв.в.} = \frac{370}{213 \cdot 0,41} = 4 \text{ (Ом)}$$

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KRB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

72

13. Визначаємо $L_{\text{в.}}$ – відстань між вертикальними заземлювачами за відношенням $L_{\text{в.}}/\ell_{\text{в.}} = 1$, звідси :

$$L_{\text{в.}} = 1 \cdot \ell_{\text{в.}}; \quad (4.7)$$

де $\ell_{\text{в.}}$ – довжина вертикального електрода;

$$L_{\text{в.}} = 1 \cdot 3,2 = 3,2 \text{ (м)}$$

14. Визначаємо $L_{\text{з.с.}}$ – довжина з'єднувальної стрічки горизонтального заземлення.

$$L_{\text{з.с.}} = 1,05 \cdot L_{\text{в.}}(\text{п.н.в.}-1); \quad (4.8)$$

де п.н.в. – необхідна кількість штук вертикальних заземлювачів; $L_{\text{в.}}$ – відстань між вертикальними заземлювачами;

$$L_{\text{з.с.}} = 1,05 \cdot 3,2(213 - 1) = 712 \text{ (м)}$$

15. Визначаємо $R_{\text{г.з.с.}}$ – опір розтікання струму в горизонтальному заземлювачі (з'єднувальній стрічці).

$$R_{\Gamma} = \frac{\rho_{\text{п.с.}}}{2\pi L_{\text{з.с.}}} \ln \frac{2L_{\text{з.с.}}^2}{d \cdot t}; \quad (4.9)$$

$$R_{\Gamma} = \frac{1575}{2 \cdot 3,14 \cdot 712} \ln \frac{2 \cdot 506944}{0,025 \cdot 0,5} = 7 \text{ (Ом)}$$

16. Визначаємо $n_{\text{в.г.}}$ – коефіцієнт використання горизонтальних заземлювачів при розташуванні вертикальних заземлювачів згідно з вихідними значеннями або за чотирикутним контуром при відношенні $L_{\text{в.}}/\ell_{\text{в.}} = 1$ та необхідної кількості вертикальних заземлювачів п.н.в. = 93 приймаємо $n_{\text{в.г.}} = 0,22$. При паралельно включених горизонтальних заземлювачах $\eta_{\text{в.г.}}$ визначають.

17. Визначаємо $R_{\text{розр.г.}}$ – розрахунковий опір розтікання струму в горизонтальних заземлювачах (з'єднуючій стрічці).

$$R_{\text{розр.г.}} = \frac{R_{\text{г.з.с.}}}{N_{\text{г.}} \cdot n_{\text{в.г.}}} ; \quad (4.10)$$

де $R_{\text{г.з.с.}}$ – опір розтікання струму в горизонтальному заземлювачі; $n_{\text{в.г.}}$ – коефіцієнт використання горизонтальних заземлювачів;

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

$$R_{\text{розр.г.}} = \frac{7}{1 \cdot 0,22} = 32 \text{ (Ом)}$$

18. Визначаємо $R_{\text{розр.в.г.}}$ – розрахунковий теоретичний опір розтікання струму у вертикальних та горизонтальних заземлювачах

$$R_{\text{розр.в.г.}} = \frac{R_{\text{розр.в.}} \cdot R_{\text{розр.г.}}}{R_{\text{розр.в.}} + R_{\text{розр.г.}}} ; \quad (4.11)$$

де $R_{\text{розр.в.}}$ – розрахунковий опір розтікання струму у вертикальних заземлювачах;

$$R_{\text{розр.в.г.}} = \frac{4 \cdot 32}{4 + 32} = 4 \text{ (Ом)}$$

19. Вибираємо матеріал та поперечний перетин з'єднувальних провідників вибираємо алюмінієві $S_m = 6\text{мм}^2$ провідники.

20. Вибираємо матеріал та поперечний перетин магістральної шини приймаємо сталеву шину товщиною $\delta_s = 4\text{мм}$ і перетином не менше $\sigma = 100\text{мм}^2$.

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
| | | | | |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

74

ВИСНОВОК

При виконанні кваліфікаційної роботи бакалавра я удосконалив ТП ТО і ремонту карданної передачі автомобіля MAN TGA. В загально-технічному розділі описана технічна характеристика автомобіля MAN TGA, конструкція та принцип роботи карданної передачі автомобіля MAN TGA.

В технологічному розділі описано технологічний процес зняття карданного вала з автомобіля, технологічний процес розбирання карданного вала, можливі несправності карданної передачі та методи їх усунення, дефектування деталей карданної передачі і пропозиції щодо способів усунення дефектів. Розроблено технологічний процес складання і балансування карданного валу, технологію встановлення карданного вала на автомобіль, розроблено технологічний процес ремонту проміжної опори карданної передачі автомобілів MAN TGA. Описано можливі дефекти деталей карданих передач, причини їх виникнення і способи усунення, критерії граничного стану карданної передачі.

В конструкторському розділі проведено аналіз початкових даних і порядок проектування пристосування, розрахунок рентабельності застосування пристосувань, будови, принципу дії і застосування пристосування, проектний розрахунок з'єднання гвинт-гайка.

В розділі охорони праці та безпеки життєдіяльності подана характеристика дільниці з точки зору охорони праці і техніки безпеки на дільниці, протипожежна безпека дільниці та розраховано захисне заземлення.

| | | | | |
|------|------|----------|--------|------|
| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

75

ПЕРЕЛІК ПОСИЛАНЬ

1. Венгер М.П., Заверуха Р.Р., Курус В.М. Методичні вказівки до підготовки і виконання кваліфікаційної роботи бакалавра для здобуття освітнього ступеня «бакалавр» за освітньо-професійною програмою «Автомобільний транспорт», спеціальності 274 «Автомобільний транспорт», галузі знань 27 «Транспорт». Тернопіль: ВСП «ТФК ТНТУ», 2023. 48 с.
2. Верещак Ф.П. Абелевич Л.А. Проектування авторемонтних підприємств. Довідник інженера механіка. Київ: Транспорт. 2015. 328с.
3. Колебанов Б.В. Проектування виробничих дільниць авторемонтного підприємства. Київ: Транспорт. 2015. 296с.
4. Власов І.П. Технико-економічні показники авторемонтних заводів. Київ: Аверс. 2015.
5. Шахнес В.В. Обладнання для ремонту автомобілів. Київ: Транспорт 2018. 341с.
6. Малинович В.А. Довідник технолога авторемонтного підприємства Київ: Транспорт 2017. 407с.
7. Ямпольський М.М. Проектування автомобільних заводів Київ: Машинобудування. 2004. 511с.
8. Апанасенко В.С. Проектування авторемонтних підприємств. Київ: Вища школа. 2018. 238с.
9. Румянцева Т.М. Ремонт автомобілів. Київ: Транспорт 2011. 462с.
10. Закордонець М.М. Довідник металіста. Київ: Аверс. 2014. 547с.
11. Корнелюк Й.А. Методичні вказівки до виконання дипломних проектів з економічних питань. Львів: ДУ «Львівська політехніка». 2016. 56с.
12. Карданні передачі автомобілів MAN URL: https://www.youtube.com/%2Fwatch%3Fv%3D_VfdZGlGPow&usg=AOvVaw0iJ8DcB1DMRnNyP7ZXZJTW (дата звернення 7.03.2023).

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KРБ.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

76

13. Автомобілі вантажних перевезень. URL:<https://www.autoruk.ua%2Fmaz%2Ftransmissiya%2Fkonstruktsiya-i-remont-kardana-maz&usg=AOvVaw1XaloA1Ac-dC3mIF9Jkgpri> (дата звернення 2.03.2023).

14. Карданні передачі вантажних автомобілів. URL:<https://www.maz-auto.info%2Fremont-agregatov-uzlov-i-detalejj-avtomobiliya-maz%2Fsnyatie-i-usstanovka-kardannogo-vala%2F&usg=AOvVaw1> (дата звернення 27.05.2023).

15. Ремонт вантажних автомобілів. URL:<https://www.remont-gruzovykh-avtomobiley%2Fmaz%2F&usg=AOvVaw2ydEiyn3TRydr2ESPfaHzO> (дата звернення 22.05.2023).

16. Діагностика неполадок карданних валів URL:
https://www.google.com&cid=CAASERo6QlwGxxMzPo5ZO0yyhQYW8&sig=AO-D64_3ONgDEO_CmCUR3aNpeKzzYc02m1Q&q&adurl&ved=2ahUKEwj9jazL9qz1AhVPsKQKHbwBAW8Q0Qx6BAgFEAE (дата звернення 18.04.2023).

18. Ремонт та технічне обслуговування карданних валів. URL:
<https://www.Remont-kardannyh-valov-maz.html&usg=AOvVaw27Uuk1a> (дата звернення 13.03.2023).

19. Карданні вали вантажних автомобілів. URL: <https://www.kardannyj-valmaz%2F&usg=AOvVaw1elwxint0ZWbamBk> (дата звернення 7.03.2023).

20. Автосервіс вантажних автомобілів URL: https://www.avservice.by%2Fdirectory%2Fbrest%2Fremont-kardannogo-vala%2Fmaz&usg=AOvVaw11qFFCmiBbj4_u4XctLXTt (дата звернення 6.01.2023).

| Змн. | Арк. | № докум. | Підпис | Дата |
|------|------|----------|--------|------|
| | | | | |

KPB.605.14.00.00.000ПЗ

Арк.

77