

УДК 621.644:621.833.15

DOI: <https://doi.org/10.32515/2414-3820.2018.48.62-69>

Ю.В. Кулєшков, проф., д-р. техн. наук, **Т.В. Руденко**, доц., канд. техн. наук,
М.В. Красота, доц., канд. техн. наук

*Центральноукраїнський національний технічний університет, м.Кропивницький,
Україна*

e-mail: r-t-v@mail.ua

Енергозберігаючий гідропривід механізму піднімання кузова автомобіля-самоскида

В даній статті запропоновано конструкцію оригінального гідроприводу механізму піднімання кузова автомобіля-самоскиду. Особливістю даної гідросистеми є використання гідроакумулятора високого тиску, плунжерних насосів, системи керування, при цьому шестеренний насос та його привід від двигуна автомобіля, характерні для серійного механізму піднімання, в пропонованій схемі відсутні. Як джерело енергії, необхідної для піднімання кузова, пропонується використовувати не двигун внутрішнього згорання, як в серійних гідроприводах, а гідроакумулятор з підзаряджанням від коливань підressesорених мас автомобіля.

плунжерний насос, робоча рідина, гіdraulічний акумулятор

Ю.В. Кулєшков, проф., д-р. техн. наук, **Т.В. Руденко**, доц., канд. техн. наук, **М.В. Красота**, доц., канд. техн. наук

Центральноукраинский национальный технический университет, г. Кропивницкий, Украина

Энергосберегающий гидропривод механизма подъема кузова автомобиля-самосвала

В статье предложено конструкцию оригинального гидропривода механизма подъема кузова автомобиля-самосвала. Особенностью данной гидросистемы является использование гидроаккумулятора высокого давления, плунжерных насосов, системы управления, при этом шестеренный насос и его привод от двигателя автомобиля, характерные для серийного механизма подъема, в предложенной схеме отсутствуют. В качестве источника энергии, необходимой для подъема кузова, предлагается использовать не двигатель внутреннего сгорания, а гидроаккумулятор с подзарядкой от колебаний подпрессоренных масс автомобиля.

плунжерный насос, рабочая жидкость, гидравлический аккумулятор

Постановка проблеми. На сучасних автомобілях-самоскидах найбільшого поширення набули гіdraulічні приводи механізму піднімання кузова. Привід гіdraulічного насосу гідроприводу здійснюється від двигуна внутрішнього згорання автомобіля. Існуючі конструкції механізмів піднімання є компактними, надійними, безпечними в роботі, характеризуються плавністю руху кузова і високою швидкістю дії, мають великий термін служби.

Однак, функціонування об'ємного гідроприводу самоскида потребує додаткової витрати енергії на здійснення розвантажувальних операцій та, відповідно, витрати пального, яке витрачається автомобільним двигуном, що негативно позначається на економічній ефективності технологічної експлуатації автомобіля-самоскида.

Дана робота присвячена пошуку нових, енергозберігаючих та ефективних, з економічною точки зору, конструкцій гідроприводів механізму піднімання кузова, а отже є актуальною.

Аналіз останніх досліджень і публікацій. В процесі вивчення джерел науково-технічної інформації [1-4], були проаналізовані існуючі конструкції механізмів піднімання платформи автомобілів-самоскидів, та встановлено, що найбільш поширеними є ті, що використовують гіdraulічний привід. Всі наведені в літературі конструкції ґрунтуються на використанні енергії від двигунів внутрішнього згорання автомобіля.

Постановка завдання. Метою дослідження є пошук альтернативних конструкцій гідроприводу механізму піднімання кузова самоскида, які працюють без споживання енергії від двигуна внутрішнього згорання автомобіля, а отже забезпечують енергозбереження та економічну ефективність технологічної експлуатації автомобіля.

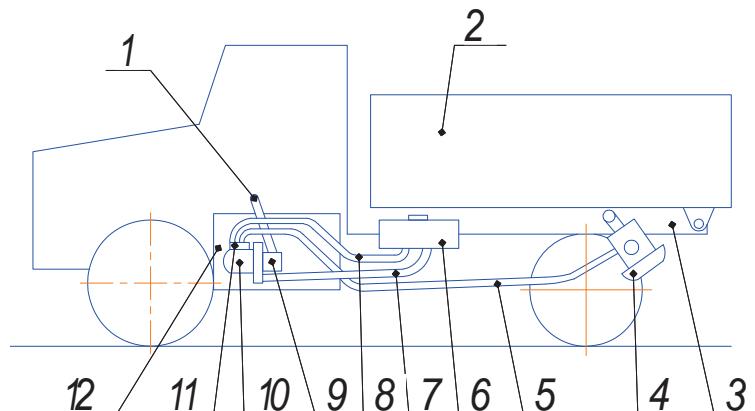
Викладення основного матеріалу. На автомобілях-самоскидах застосовують, в основному, підйомний механізм з гіdraulічним приводом, насос якого працює від двигуна внутрішнього згорання автомобіля.

При використанні гіdraulічного приводу можливі два варіанти конструкцій підйомного механізму:

- з гіdraulічними циліндрами шарнірно з'єднаними з платформою кузова;
- з гіdraulічними циліндрами та важільно-балансирною системою руху платформи кузова.

Розглянемо типову конструкцію гідроприводу механізму піднімання на прикладі поширеного автомобіля ЗІЛ.

В гіdraulічний привід підйомного механізму самоскида ЗІЛ входять (рис. 1): коробка відбору потужності 9, гіdraulічний насос 10, гіdraulічний розподільник 11, гідроциліндр 4, масляний бак 6 і трубопроводи 5, 7, 8. Гіdraulічний телескопічний циліндр піднімає платформу, повертуючи її відносно нижніх шарнірів кріплення кузова.



1 – важіль керування; 2 – платформа; 3 – рама; 4 – гіdraulічний циліндр;
5 – нагнітальна гідролінія; 6 – масляний бак; 7 – всмоктувальна гідролінія; 8 – зливна магістраль;
9 – коробка відбору потужності; 10 – гіdraulічний насос; 11 – гіdraulічний розподільник;
12 – коробка передач

Рисунок 1 – Схема розташування складових підйомного механізму на автомобілі ЗІЛ
Джерело: [1]

Принцип дії гіdraulічного приводу підйомного механізму автомобіля ЗІЛ, показаного на рис. 1, полягає в наступному.

При перемиканні важеля керування в положення «Піднімання» золотник гідророзподільника 11 займає положення І, гіdraulічний насос 10 всмоктує робочу рідину з

масляного бака 6 по всмоктувальному трубопроводу 7 і подає її по нагнітальному трубопроводу 5 до гідроциліндра 4. Запобіжний клапан відкривається при збільшенні тиску робочої рідини в магістралі до 14 МПа і перепускає її назад в бак по зливній магістралі 8. Під дією тиску робочої рідини з гідролічного циліндра 4 висувається шток, що призводить до піднімання платформи кузова автомобіля.

При встановленні важеля керування в положення II, під дією ваги кузова, робоча рідина з гідроциліндра через гідролінію, розподільник і зливну магістраль зливається в бак, а шток гідроциліндра заходить назад в гідроциліндр.

Виконаємо аналіз енерговитрат та вартості виконання операцій розвантаження автомобіля-самоскида.

Орієнтовну вартість одного піднімання кузова визначимо на прикладі автомобіля ЗІЛ вантажопідйомністю 6,5 т.

При підніманні кузова довжиною L на кут $\alpha = 55^0$, верхня його частина підніметься на висоту

$$h_1 = L \cdot \sin \alpha . \quad (1)$$

При цьому нижня частина кузова, що шарнірно встановлена на рамі автомобіля, відповідно буде знаходитися на висоті $h_2 = 0$.

Тоді, еквівалентна висота піднімання кузова складе

$$h = 0,5 L \sin \alpha . \quad (2)$$

Якщо товщина насипу вантажу складе b , то висота піднімання кузова і вантажу складе

$$h = 0,5 L \sin \alpha + 0,5 b . \quad (3)$$

Тоді, робота, виконана гідролічним приводом механізму піднімання, складе

$$A = 0,5 \cdot F_T \cdot (0,5 L \sin \alpha + 0,5 b) \quad (4)$$

Знаючи масу вантажу і кузова, знайдемо зусилля, яке необхідно створити гідроцилінду для забезпечення піднімання кузова

$$F_T = (6500 + 1000) \cdot 9,81 = 73575 \text{ Н.}$$

Тоді, при висоті насипу $b = 1,2$ м і довжині кузова $L = 4$ м робота складе

$$A = 0,5 \cdot 73575 \cdot (4 \cdot \sin 55^0 + 0,5 \cdot 1,2) = 142610 \text{ Дж.}$$

Знайдемо загальний ККД гідролічного приводу механізму піднімання кузова за формулою

$$\eta_{ob} = \prod_{i=1}^k \eta_i . \quad (5)$$

Останній вираз можливо записати у вигляді:

$$\eta_{ob} = \eta_{DVC} \cdot \eta_{PP} \cdot \eta_{\Gamma} \cdot \eta_{MP} , \quad (6)$$

де η_{DVC} – ККД двигуна автомобіля, $\eta_{DVC} = 0,2$;

η_{PP} – ККД гідролічного приводу, $\eta_{PP} = 0,9$;

η_{MP} – ККД механізму піднімання кузова, $\eta_{MP} = 0,7$;

η_{Γ} – ККД гідросистеми, в свою чергу можна визначити як

$$\eta_{\Gamma} = \eta_H \cdot \eta_{GP} \cdot \eta_K , \quad (7)$$

де η_H – ККД шестеренного насоса, $\eta_H = 0,7$;

η_{GP} – ККД гідророзподільника, $\eta_{GP} = 0,9$;
 η_K – ККД клапанних механізмів, $\eta_K = 0,9$;
 Тоді, ККД гідросистеми складе.

$$\eta_G = \eta_H \cdot \eta_{GP} \cdot \eta_K = 0,7 \cdot 0,9 \cdot 0,9 = 0,56 .$$

Тоді, загальний ККД приводу складе

$$\eta_{ob} = \eta_{DVB} \cdot \eta_{PG} \cdot \eta_G \cdot \eta_{MO} = 0,2 \cdot 0,9 \cdot 0,56 \cdot 0,7 = 0,07 .$$

Енергія, необхідна для піднімання платформи самоскида, може бути визначена за формулую

$$E = \frac{A}{\eta_{zae}} . \quad (8)$$

Тоді, $E = \frac{142610}{0,07} = 2037285$ Дж.

Теплотворна здатність бензину $Q = 40$ МДж/кг або $Q = 32$ МДж/л

Теплота згорання 1 кг бензину 40 МДж, а 1 л $40 \cdot 0,8 = 32$ МДж.

Тоді, обсяг бензину, витрачений на одне піднімання кузова складе:

$$V_{ben} = \frac{E}{Q_{ben}} = \frac{2037285}{32 \cdot 10^6} = 0,07 \text{ л.} \quad (9)$$

Вартість бензину становить 30 грн/л, отже витрати на паливо, пов'язані з підніманням кузова складуть

$$Ц_{niod} = 30 \cdot 0,07 = 2,1 \text{ грн.}$$

Приймемо кількість піднімань кузова за одну зміну 10, тоді

$$Ц_{niod.zm} = 2,1 \cdot 10 = 21 \text{ грн.}$$

Звідки річні витрати складуть

$$Ц_p = 21 \cdot 250 = 5250 \text{ грн.}$$

Для зниження енерговитрат та економії палива, що витрачається на виконання технологічної операції піднімання кузова, пропонується внести зміни до конструкції гідроприводу механізму піднімання.

Суть запропонованих змін полягає в тому, що як джерело енергії, необхідної для піднімання кузова, пропонується використовувати не двигун внутрішнього згорання, як в серійних гідроприводах, а гідроакумулятор з накопиченою від коливань підресорених мас автомобіля енергією робочої рідини.

Для акумулювання енергії, необхідної для піднімання кузова автомобіля пропонується оригінальна гідросистема, схема якої наведена на рис. 2.

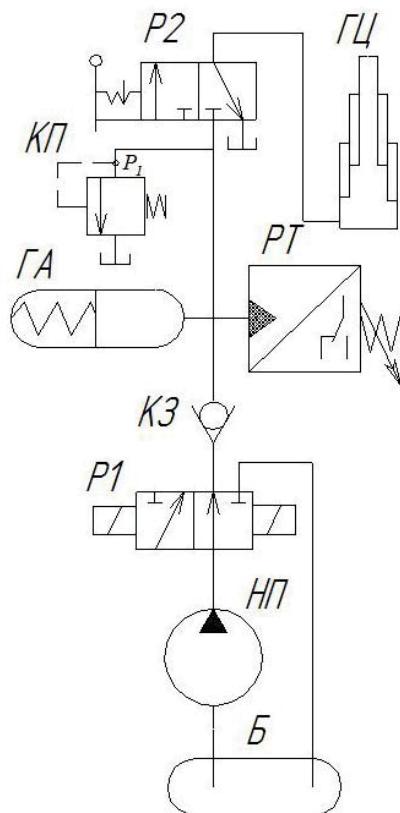


Рисунок 2 – Гідравлічна схема об’ємного гідроприводу піднімання кузова самоскида
Джерело: розроблено автором на підставі [5]

Особливістю даної гідросистеми є використання гідроакумулятора ГА високого тиску, плунжерних насосів НП, системи керування в вигляді клапанів КЗ, КП, реле тиску РТ та розподільників Р1, Р2. При цьому, шестеренний насос та його привід від двигуна автомобіля, характерні для серійного механізму піднімання, в пропонованій схемі відсутні.

Гідросистема працює в двох режимах: режим накопичення енергії та режим піднімання кузова.

В режимі накопичення енергії робоча рідина, що знаходиться в гідравлічному баку Б (рис. 2), по всмоктувальному трубопроводу надходить до плунжерного насоса НП.

Конструктивні особливості та принцип дії даного насоса будуть розглянуті нижче.

На схемі (рис. 2) насос нагнітає робочу рідину до трилінійного двопозиційного гідророзподільника Р1 з електромагнітним керуванням тип 573. В даному режимі роботи гідросистеми розподільник відкритий, і робоча рідина вільно надходить через зворотний клапан КЗ до гідравлічного акумулятора ГА. При цьому, розподільник Р2 залишається закритим, в результаті чого гідроакумулятор ГА починає заряджатись.

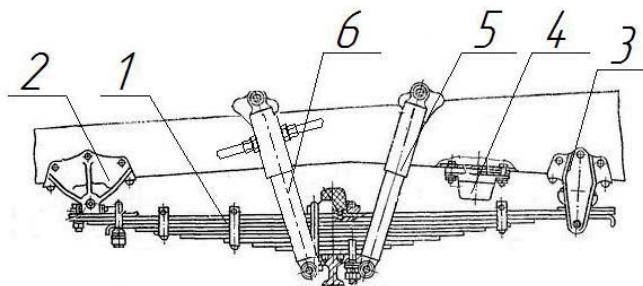
Тиск всередині гідросистеми збільшується до величини налаштування запобіжного клапана КП. Як тільки тиск сягне максимального значення, спрацьовує реле тиску РТ, сигнал з якого надходить до розподільника Р1, в результаті чого насос НП з’єднується із зливною лінією, а на пульти керування у водія спрацює світловий індикатор.

В режимі піднімання кузова водій автомобіля перемикає важіль розподільника Р2 в положення «підйом» і робоча рідина з гіdraulічного акумулятора надходить до телескопічного гідроциліндра ГЦ, піднімаючи там самим кузов самоскида.

Після вивантаження кузова, водій перемикає важіль гідророзподільника в положення «опускання», і кузов автомобіля під дією власної ваги опускається донизу, тим самим повертаючи гідроциліндр в початкове положення.

Розглянемо окремо роботу плунжерного насоса НП.

Плунжерний насос 6 (рис. 3) пропонується встановити в підвіску автомобіля, до складу якої входить напівеліптична ресора 1, закріплена своїми кінцями в кронштейнах 2, 3 на рамі автомобіля та зафіксована середньою частиною за допомогою двох стрем'янок на балці мосту автомобіля.



1 – ресора, 2 – переднє кріплення, 3 – заднє кріплення, 4 – буфер, 5 – амортизатор, 6 – плунжерний насос

Рисунок 3 - Підвіска автомобіля з встановленим плунжерним насосом

Джерело: розроблено автором на підставі [3]

При русі автомобіля, відбуваються коливання підресурсених мас автомобіля, енергія яких гаситься пружним елементом – ресорою та гіdraulічним амортизатором підвіски.

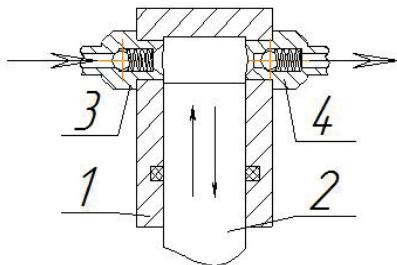
Енергію цих коливань пропонується накопичувати при переміщенні автомобіля з вантажем та використати в подальшому для здійснення технологічної операції піднімання кузова.

Для рекуперації енергії коливань в підвісці пропонується встановлювати плунжерний насос, який працюватиме паралельно з гіdraulічним амортизатором 5 (рис. 3).

Конструкція плунжерного насоса представлена на рис. 4. Насос складається з корпусу 1, який шарнірно закріплений на рамі автомобіля, а його плунжер 2 шарнірно з'єднаний з мостом автомобіля.

При русі автомобіля відбуваються коливання підресурсених мас автомобіля, при цьому ці маси здійснюють переміщення відносно мосту. Дані переміщення забезпечують роботу плунжерного насоса.

Плунжерний насос працює наступним чином. При русі плунжера насоса догори (рис. 4), робоча рідина, що знаходиться в робочий камері насоса, відкриває нагнітальний клапан 4, звідки потрапляє в нагнітальну лінію гідросистеми. При зворотному русі плунжера насоса, в робочій камері утворюється розрідження, через що відкривається всмоктувачий клапан 3, через який робоча рідина надходить до робочої камери насоса.



1 – корпус, 2 – плунжер, 3 – висмоктуючий клапан, 4 – нагнітальний клапан

Рисунок 4 - Схема роботи плунжерного насоса

Джерело: розроблено автором на підставі [4]

Таких насосів на автомобілі може бути декілька, вони можуть частково виконувати функцію амортизатора підвіски, тому в зміненій конструкції в підвісках можливо використовувати амортизатори меншої енергоємності.

Висновки. В даній статті запропоновано конструкцію оригінального гідроприводу механізму піднімання кузова автомобіля самоскиду.

Особливістю даної гідросистеми є використання гідроакумулятора високого тиску, плунжерних насосів, системи керування, при цьому шестеренний насос та його привід від двигуна автомобіля, характерні для серійного механізму піднімання, в пропонованій схемі відсутні. Як джерело енергії, необхідної для піднімання кузова, пропонується використовувати не двигун внутрішнього згорання, як в серійних гідроприводах, а гідроакумулятор з накопиченою від коливань підресорених мас автомобіля енергією робочої рідини.

Розраховано економію, що може бути отримана за рахунок зниження витрати палива при проведенні розвантажувальних операцій одним автомобілем за рік, яка складає 5250 грн.

Список літератури

1. Ершов Б.В., Залетаев М.В. Автомобиль ЗИЛ-130 и его модификации: альбом конструкций автомобиля. Москва: Колос, 1965. 381 с.
2. ЗИЛ-131 и его модификации: руководство по эксплуатации / отв. ред. А.Г. Зарубин. Москва: Машиностроение. 1977. 360 с.
3. В.И. Борисов. Автомобили ГАЗ-53А, ГАЗ 66: руководство по эксплуатации. Москва: Транспорт, 1969. 366с.
4. Круговой В.М., Румшевич И.Н., Мамчур Г.Н. Автомобили КРАЗ. Москва: Транспорт. 1968. 320 с.
5. Объемный гидропривод и гидропневмоавтоматика: учебное пособие / Г.А. Ааврунин и др. Харьков: ХНАДУ, 2008. 412 с.

References

1. Ershov, B.V, Zaletaev, M.V. (1965). Avtomobil' ZIL-130 i ego modifikacii [ZIL-130 car and its modifications]. Moscow. Kolos [in Russian].
2. Zarubin, A.G. (1977). ZIL-131 i ego modifikacii [ZIL-131 and its modifications]. Moscow: Mashinostroenie [in Russian].
3. Borisov, V.I. (1969). Avtomobili GAZ-53A, GAZ 66 [Cars GAZ-53A, GAZ 66]. Moscow: Transport [in Russian].
4. Krugovoj, V.M., Rumshevich, I.N., Mamchur, G.N. (1968). Avtomobili KRAZ [KRAZ cars]. Moscow: Transport [in Russian].
5. Aavrunin, G.A., Gricaj, I.V., Kirichenko, I.G., Moroz, I.I., Shherbak, O.V. (2008). Obemnyj gidropoprivod i gidropnevmoavtomatika [Volumetric hydraulic drive and hydropneumatic automation]. Kharkov : HNADU [in Russian].

Yuriy Kuleshkov, Prof., Dsc., **Timofey Rudenko**, Assoc. Prof., PhD tech. sci., **Mikhail Krasota**, Assoc. Prof., PhD tech. sci.

Central Ukrainian National Technical University, Kropyvnytskyi, Ukraine

Energy-efficient Hydraulic Actuator of the Dumper Carcass Lift Mechanism

The goal of researching is finding alternative constructions of hydraulic actuator of the carcass lifting device, which are working without using internal combustion engine energy and, consequently, guarantee energy saving and economical effect of technological car using.

In the article it was offered the construction of original hydraulic actuator of the carcass lifting device. The feature of such hydraulic system is using hydraulic accumulator of high pressure, plunger pumps, control systems, herewith gear pump and its drive from car engine, which are specific for serial lifting mechanism, in the offered scheme are not present. As a source of energy, which is needed to lift the carcass, was offered not to use the internal combustion engine, but hydraulic accumulator with recharging from chattering of the car sprung mass.

The feature of this hydrosystem is the use of a high pressure accumulator, plunger pumps, control system, with the gear pump and its drive from the engine of the car, typical for the serial lift mechanism, in the proposed scheme are absent. As a source of energy necessary for lifting the body, it is proposed not to use an internal combustion engine, as in serial hydraulic drives, and a hydraulic accumulator with the energy of the working fluid accumulated from the oscillations of the submerged car's masses.

Was counted the economy, which can be earned by the reducing of the fuel uses, during realization of unloading operations of one car per year.

plunger pump, working fluid, hydraulic accumulator

Одержано (Received) 23.11.2018

Прорецензовано (Reviewed) 11.12.2018

Прийнято до друку (Approved) 20.12.2018

УДК 681.513.5

DOI: <https://doi.org/10.32515/2414-3820.2018.48.69-78>

Oleksij Lobok, PhD phys.&math. Sci., **Boris Goncharenko**, Prof., DSc.

National University of Food Technologies, Kyiv, Ukraine

Larisa Vihrova, Prof., PhD tech. sci.

Central Ukrainian National Technical University, Kropyvnytskyi, Ukraine

Marina Sych, PhD tech. sci.

National University of Bioresources and Natural Resources of Ukraine, Kyiv

Synthesis of Modal Control of Multidimensional Linear Systems in Agricultural Production Based on Linear Matrix Inequalities

The paper gives a solution to the problem of constructing modal regulators for linear multidimensional systems in agricultural production that provide D -stability (asymptotic stability) of the control object. The control is represented as regulators providing feedback on the output of the control object, and uses the full and low order observers of Luenberger. To calculate the matrices of the regulators, we use the technique of linear matrix inequalities and generalize the Lyapunov stability concept (D - stability). The theorems are given which give necessary and sufficient conditions for D - stability of the controlled system.