



КҮП ОПЕРАЦИЯЛИ МАШИНА УЗАТУВЧИ МЕХАНИЗМИНИНГ ТАЯНЧ РЕАКЦИЯ КУЧЛАРИНИ АНИҚЛАШ

Зафаров Аҳмадбек Абдуқаҳҳор ўғли
Математика кафедраси катта ўқитувчиси
Андижон давлат университети

Аннотация: Ушбу мақолада валларнинг ярим тайёр тери маҳсулоти билан таъсиралиш натижасида узатувчи механизм ричагларининг айrim нуқталарида жойлашган таянчларининг шарнирларида ҳосил бўладиган реакция кучларини аниқлаш масаласи кўрилган.

Таянч иборалар: ярим тайёр тери маҳсулот, ишчи вал, ричаг, таянч.

Аннотация: В данной статье рассматривается проблема определения сил реакции в результате взаимодействия валов с полуфабрикатом кожи, возникающих в шарнирах опор, расположенных в определённых точках рычагов подающего механизма.

Ключевые слова: кожсыръя, рабочий вал, рычаг, опора, угол.

Abstract: This article discusses the problem of determining the reaction forces as a result of the interaction of the shafts with the semi-finished skin that occur in the hinges of the supports located at certain points of the levers of the feed mechanism.

Key words: leather, working shaft, lever, support, angle.

Бугунги кунда ярим тайёр тери маҳсулотига механик ишлов берувчи кўп операцияли машина ишлаб чиқилган [1, 2]. Ҳозирда кўп операцияли машинанинг конструкциясини такомиллаштириш, назарий ва амалий жиҳатдан параметрларини аниқлаш амалга оширилмоқда. Ушбу кўп операцияли машинанинг узатиб бериш механизми ричагларига қандайдир куч билан таъсири этганда сиқувчи вал ишчи валга қандайдир куч билан таъсирашади. Бу куч технологик жараёнда талаб қилинадиган кучдир. Ушбу валларнинг ярим тайёр тери маҳсулотига таъсиралиш натижасида узатувчи механизм ричагларини ўзгариш соҳалари аниқлаш масаласини қаралган [3].

Қуйида юқоридаги келтирилган таъсиралиш натижасида узатувчи механизм ричагларининг мувозанат ҳолати учун O ва D нуқталарида жойлашган таянчларининг шарнирларида ҳосил бўладиган реакция кучларини аниқлаш масаласини қараб чиқамиз.

Бунинг учун биз таъсиралиш натижасида узатувчи механизм ричагларида ҳосил бўладиган кучларнинг статик таҳлилини қарайлик. Бунда кўп операцияли машинанинг узатиб бериш механизми ричаглари F_A куч таъсири этганда, сиқувчи валга F_2 куч билан ярим айёр тери маҳсулотни сиқади. Узатувчи механизмлардаги кучларни қуйидагича йўналтирамиз (1-расм). Агар OA ричагнинг A нуқтасига Y ўки йўналишига қарама-қарши томонга йўналган F_A



куч билан таъсир этган бўлса, у ҳолда горизонтал (X ўқига параллел) вазиятни эгаллаган ҳолати учун узатувчи механизм ричагларида ҳосил бўлган кучларнинг мувозанат тенгламасини статиканинг мувозанат тенгламалари ёрдамида қуидаги кўринишда ёзиш мумкин:

X ўқи бўйича,

$$X_0 + X_D + F_{\text{з}}^2 + F_2 = 0. \quad (1)$$

Y ўқи бўйича,

$$Y_0 + F_{\text{з}}^1 - P_1 - P_2 - F_A - P + Y_D = 0. \quad (2)$$

O нуқтага нисбатан момент олсак,

$$\begin{aligned} F_1^{\text{el}} \cdot l_0 - P_1 \cdot \frac{l_{AO}}{2} - F_A \cdot l_{AO} - P_2 \cdot (l_{OB} - \frac{l_{BC}}{2} \cdot \cos \varphi_2) - l_{OB} \cdot (P_3 + P_4 - Y_D) - \\ - F_2^{\text{el}} \cdot h - P_5 (l_{OB} + (DQ)_x - X_D \cdot l_{BD}) = 0. \end{aligned} \quad (3)$$

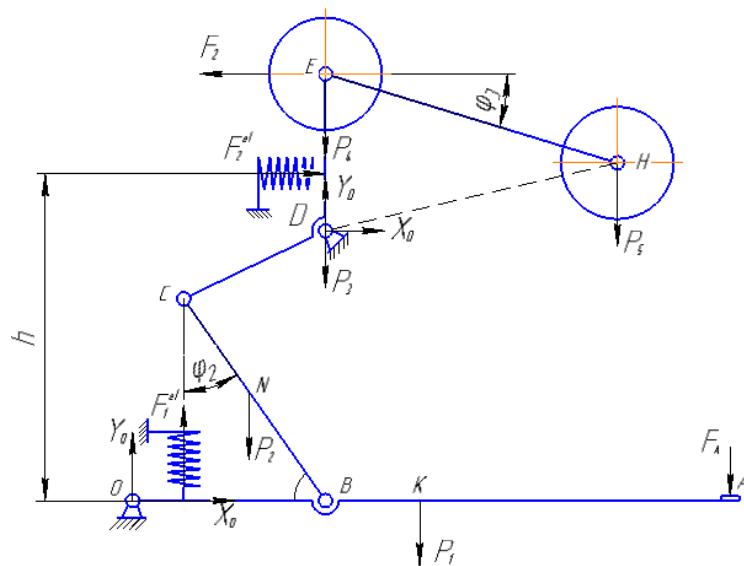
Бу ерда, X_0, X_D, Y_0, Y_D - кучлар O ва D нуқтанинг таянч реакция кучлари, F_1^{el} - ED ричагга маҳкамланган пружинанинг эластиклик кучи, F_2^{el} - ED ричагга маҳкамланган пружинанинг эластиклик кучи, F_2 ишчивални сиқувчи кучи, P_1 - OA ричагнинг оғирлик кучи, P_2 - BC ричагнинг оғирлик кучи, P_3 - CDE ричагнинг оғирлик кучи, P_4 , P_5 -марказлари E ва H нуқтада бўлган валларнинг оғирлик кучлари, F_A -педални босувчи куч, l_0 - O таянчдан пружина ўрнатилган нуқтагача бўлган масофа, l_{AO}, l_{OB}, l_{BC} -ричагларнинг берилган узунликлари.

Статик ноаниқ системани ечиш учун бу системани шарнир билан бириктирилган C ҳамда B нуқталаридан учта қисмга ажратиш керак бўлади. Шу билан бирга ушбу нуқталарга координата ўқлари бўйлаб йўналган (айлантирувчи момент қўйилмаслигига сабаб, ажратилишдан олдин шарнир айланма ҳаракат қила олади) реакция кучлари ҳар бир қисмга (ўзаро мувозанатловчи қилиб) қўйилади (2-расм).

Учта ажратиб олинган ҳар бир қисм учун мувозанат тенгламасини тузамиз:

$$\begin{cases} \sum F_{kx} = X_0 - X_B = 0 \\ \sum F_{ky} = Y_0 - Y_B - P_1 - F_A - F_1^{\text{el}} = 0 \end{cases} \quad (4)$$

бу ерда, X_0, Y_0, X_B, Y_B – O ва B нуқталардаги таянч реакция кучлари.



1-расм. Узатувчи механизмнинг ричагли контурининг ишчи ҳолати Иккинчи қисм учун мувозанат тенгламалари қуидагича бўлади:

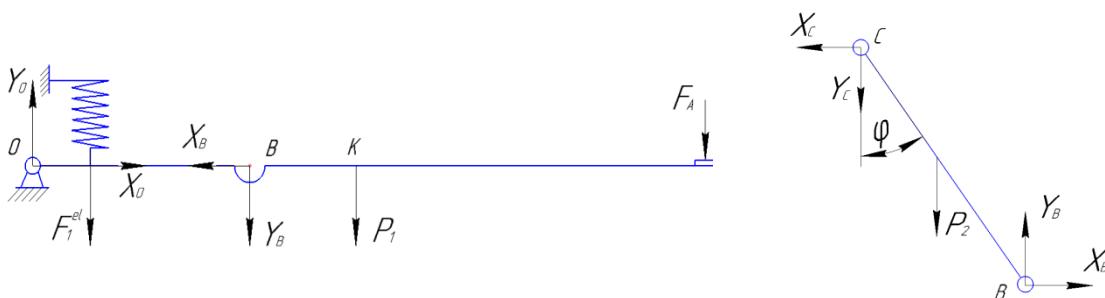
$$\begin{cases} \sum F_{kx} = X_B - X_C = 0 \\ \sum F_{ky} = Y_B - Y_C - P_2 = 0 \\ \sum M = X_C \cdot l_{BC} \cdot \cos \varphi + Y_C \cdot l_{BC} \cdot \sin \varphi + P_2 \cdot \sin \varphi \cdot \frac{l_{BC}}{2} = 0 \end{cases} \quad (5)$$

бу ерда, X_C , Y_C – C нүктадаги таянч реакция күчлари, I_{BC} - BC ричагнинг узунлиги, φ - BC ричагнинг Y ўқи билан ташкил қилган бурчаги.

Учинчи қисм учун мувозанат тенгламалари қуидагича бўлади:

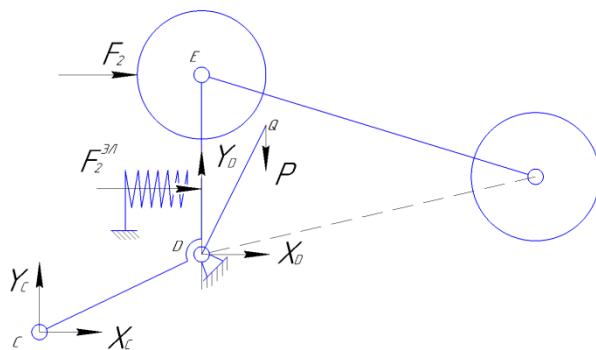
$$\begin{cases} \sum F_{kx} = F_2 + F_2^{el} + X_c - X_D = 0 \\ \sum F_{ky} = Y_D + Y_c - P = 0 \\ \sum M = X_c \cdot l_{DC} \cdot \sin \varphi - Y_c \cdot l_{DC} \cdot \cos \varphi - P \cdot l_{(DQ)_x} - F_2 \cdot l_{DE} - F_2^{el} \cdot \frac{l_{DE}}{2} = 0 \end{cases} \quad (6)$$

бу ерда, X_D , Y_D - D нүктадаги таянч реакция күчлари, l_{DC} - DC ричагнинг узунлиги, l_{DE} - DE ричагнинг узунлиги, l_{DQ} - учинчи кесилган қисм оғирлик маркази бўлган нүктадан таянчгacha бўлган масофа.





Биринчи қисм

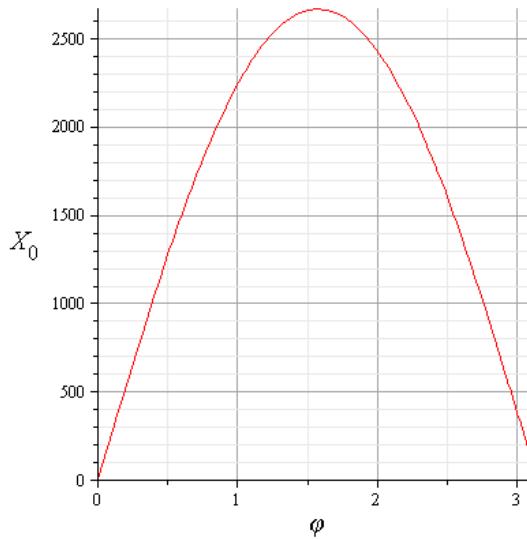


Иккинчи қисм

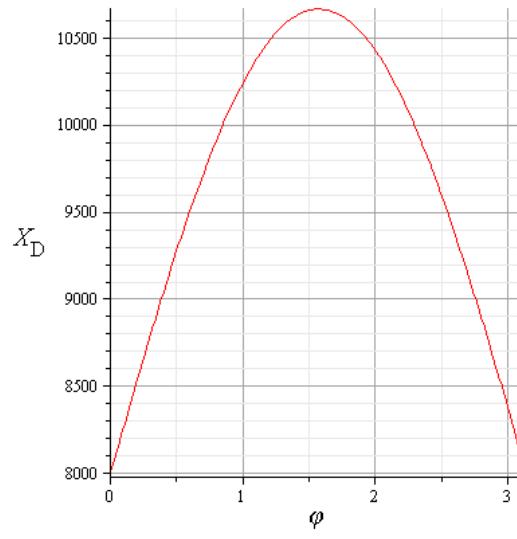
Учинчи қисм

2-расм: Ричагли контур ажратилган қисмлари

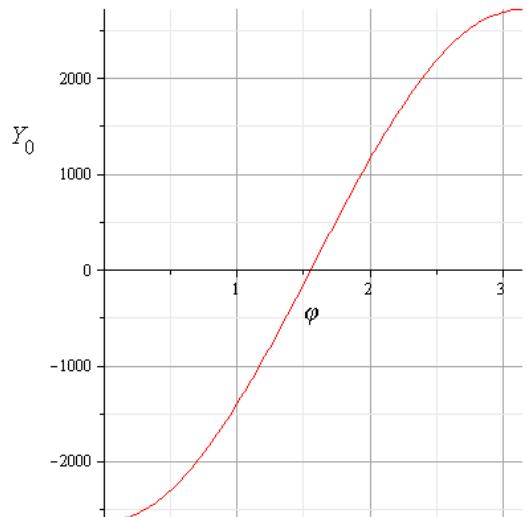
Хосил бўлган (4), (5) ва (6) ифодалардаги X_0 , X_D , Y_D ва Y_0 кучлар аниқлаштирамиз ва кучнинг φ бурчакка боғлиқ ўзгаришини график усулда қурамиз. Бунда $P_2=10$ Н; $l_{DC}=2$ м; $l_{DE}=4$ м; $l(DQ)_x=2$ м; $P=70$ Н; $F_2=8000$ Н қийматларини киритамиз (3, 4, 5, 6 – расмлар).



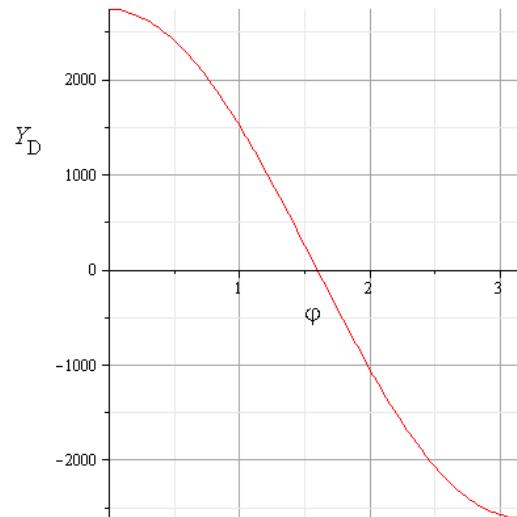
3-расм. X_0 кучнинг бурчакка боғлиқ ўзгариши.



4-расм. X_D кучнинг бурчакка боғлиқ ўзгариши.



5-расм. Y_0 кучнинг бурчакка боғлиқ ўзгариши



6-расм. Y_D кучнинг бурчакка боғлиқ ўзгариши.



Графиклардан (3, 4 – расм) шуни кўриш мумкинки, X_0 ва X_D кучларнинг φ бурчакка боғлиқ ўзгаришида бир хил бурчакда X_0 га нисбадан X_D нуқтада бир неча бор катта куч ҳосил бўларкан. Кейинги (5, 6 – расм) графиклардан кўриш мумкинки, X_0 кучнинг минимал қийматида Y_0 максимал қийматига, X_D кучнинг максимал қийматида Y_D кучнинг минимал қиймати мосликни кўриш мумкин.

ФОЙДАЛАНИЛГАН АДАБИЁТЛАР:

1 Zaporov A. Texnik mehanika. Darslik. Toshkent. MALIK PRINT CO. 2022. 165 b.

2 Носиров М.И., Акборов А.Н. Об экспериментальном стенде многооперационной машины для механической обработки кож // Сборник материалов XXIV Международная научно-практическая конференция «Инновация-2019». – Ташкент. 25-26 октября 2019 г. -С. 350-352.

3 Бахадиров Г.А., Рахимов Ф.Р., Акбаров А.Н. Расчет параметров рычажной системы механизма подачи кожевенного полуфабриката в зону механической обработки многооперационной машины // “Машинашуносликнинг долзарб муаммолари ва уларнинг ечими” Республика илмий-амалий конференция мақолалар тўплами.-Тошкент.

21 ноябрь 2019 й. 76-79 б.