

Слід підкреслити, що для конічної нарізі схема гелікоїда ілюструє певний миттєвий стан його відтворення, оскільки величина радіуса  $r_1$  змінна (рис. 2а). Також, змінними, очевидно, є величини  $r_2, r_3$  (рис. 2б). Таким чином, гвинтова лінія виступів на вигляді зверху мала б відображатися не колом, а спіраллю Архімеда. Технологічне забезпечення такої вихідної поверхні відбувається за рахунок постійної поперечної подачі.

Отже, для технологічного забезпечення точності відтворення замкової нарізі слід розглядати її теоретично як пару конволюнтних гвинтових поверхонь, а не поверхонь косого гелікоїда.

#### Література:

1. Онисько О.Р. Аналітичний розрахунок точності профілю поверхні гвинтової нарізі залежно від величини тангенціального відхилу установлення вершини різьового різця. *Розвідка та розробка нафтових і газових родовищ*. 2016. №1(58). С. 28–34.

2. Тарас І.П. Дослідження геометричних особливостей конічних нарізей. *Inzynieria i technologia. Współczesne problemy i perspektywy rozwoju: zbior artykułów naukowych. Konferencji Miedzynarodowej Naukowo-Praktycznej*. – m. Warszawa, 29-30.04.2016 г. Warszawa, 2016. S.6-9.

## ВЗАЄМОДІЯ ШАРОШЕЧНОГО ДОЛОТА З ПРУЖНО-В'ЯЗКИМ ВИБОЕМ

Цідило І. В., к. фіз.-мат. н., доцент, Михайлук І. Р., к. пед.н., доцент,  
Кирничний Т. Я., студент

Івано-Франківський національний технічний університет нафти і газу

#### Актуальність задачі дослідження

Сучасні дослідження ще не в повній мірі дозволяють оцінити вплив властивостей породи при бурінні свердловин на динаміку роботи шарошечного долота. Це пов'язано з відсутністю залежностей, які описують взаємозв'язок між параметрами озброєння шарошечного долота і пружно-в'язкими властивостями породи. У вітчизняних і зарубіжних дослідженнях [1–3] отримані нові експериментальні дані про зміну динаміки доліт при бурінні свердловин у різних за механічними властивостями породах при статичному та динамічному вдавлюванні, які можуть тільки наближено використовуватися при вивчені динаміки взаємодії озброєння шарошечного долота з вибоем.

Завданням даного дослідження є встановлення аналітичних залежностей для оцінки динамічної взаємодії породоруйнівних елементів шарошечного долота з пружно-в'язким вибоем.

Розрахункова схема для опису динаміки руху шарошечного долота при бурінні приведена на рисунку 1.

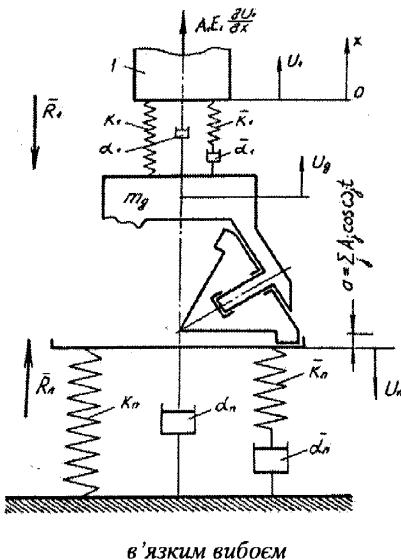


Рис. 1. Схема шарошечного

взаємодії долота з пружно-в'язким вибоєм

Поділ порід на крихкі, пластично-крихкі і пластичні має умовний характер, тому при дослідженнях деформації породи на вибої свердловини можна скористатися механічними моделями, які представляють породу пружно-в'язким тілом із паралельно з'єднаних тіл Фойгта і Максвелла, відповідно з коефіцієнтами жорсткості  $K_n$ ,  $\bar{K}_n$  і в'язкою опорою  $a_n$  і  $\bar{a}_n$ .

На шарошечне долото масою  $m_g$  передається зусилля від бурильної колони через віброзахисний інструмент з характеристиками  $K_1$ ,  $\bar{K}_1$ ,  $a_1$  і  $\bar{a}_1$ . Характеристика низу бурильної колони: площа поперечного січення нижньої секції  $A_1$ , осьовий момент інерції  $I_1$ , модуль зсуву  $G_1$  і модуль пружності  $E_1$ . Вісь  $x$  направлена вверх, а початок відліку суміщений з початком секції 1. Відносне переміщення  $U_g$  центра долота по поверхні вибою можна описати залежністю:

$$a = \sum_j A_j \cos w_j t, \quad (1)$$

де  $A_j$  – амплітуда зубкових коливань з частотою  $w_j$  на  $j$  гармоніці.

Диференційне рівняння, яке описує динаміку взаємодії озброєння шарошечного долота з пружно-в'язкою поверхнею вибою має вид:

$$m_g \ddot{u}_g = R_n + R_1, \quad (2)$$

де  $R_n$  і  $R_I$  – реакції породи і наддолотного віброзахисного інструмента,  $\ddot{u}_g$  – зміщення центра долота.

Динамічні складові осьового навантаження на шарошечне долото і вибій свердловини мають вид:

$$P_g = R_1 = \sum_j R_{1j} e^{i\omega t}; \quad R_n = \sum_j R_{nj} e^{i\omega t}. \quad (3)$$

### **Висновок:**

Використання рівнянь (1) – (3) і створеної аналітичної моделі дозволяє встановити взаємозв'язок між пружно-в'язкими властивостями породи, конструктивними і кінематичними параметрами шарошечного долота на різних гармоніках і можуть бути використані для оцінки динамічної взаємодії оброблення шарошечних доліт з різними за механічними властивостями породами при різних режимах роботи.

### **Література:**

- Пуртилова И. А. Исследование силовых и кинематических характеристик работы шарошечных долот // Современные проблемы науки и образования. –2015. – № 1.
- Мислюк М. А., Рибичч І. Й. , Яремійчук Р. С. Буріння свердловин. У 5 т. Т.2: Промивання свердловин. Відробка доліт. Довідник. - К. : Інтерпрес ЛТД, 2002. - 303 с.
- Балицкий П. В. Взаимодействие бурильной колонны с забоем скважины. М.: Недра, 1975. – 296 с.

## **ВПЛИВ РОЗМІЩЕННЯ АМОРТИЗАТОРІВ НА СТИЙКІСТЬ МЕХАНІЧНОЇ СИСТЕМИ З МАХОВИЧНИМ ДВИГУНОМ**

**Цідило І. В. к. ф.-м. н., Михайлук І. Р. к. пед. н., Харун П. В. студент,**  
**Круглий Р. Б. студент**  
*Івано-Франківський національний технічний університет нафти і газу*

### **Актуальність задачі дослідження**

Досліджується механічна система з екологічно чистим джерелом енергії. До такого виду двигунів механічних систем відноситься маховичний двигун. Висока питома потужність, швидка зарядка, надійність і довговічність характеризує маховичний двигун. Маховичні накопичувачі енергії знаходять своє застосування в різних областях машинобудування, на транспорті, а також в механізмах на вибухонебезпечних об'єктах.

Питання вібростійкості є одним із основних при дослідженії динамічних властивостей механічних систем з маховичним двигуном [1].