

Maili və üfqî quyuların qazılması zamanı innovasiyalı idarə olunan rotor sisteminin tədqiqi

M.M. Şirinov

Azərbaycan Dövlət Neft və Sənaye Universiteti

Açar şəkib: istiqamətlənmis qazma, quyudibi mühərrik, ayrılmış mekanizmi, quyu lüləsi, qazma aləti.

DOI.10.37474/0365-8554/2020-9-36-38

Исследование систем с инновационным роторным управлением при бурении наклонных и горизонтальных скважин

M.M. Şirinov
Азербайджанский государственный университет нефти и промышленности

Ключевые слова: направленное бурение, забойный двигатель, механизм искривления, скважина, бурильный инструмент.

Управляемые роторные системы (URS) являются инновацией бурильного инструмента, позволяющей управлять траекторией скважины, уменьшая риск аварий и сбоев.

В данной системе долото движется по заданной траектории при непрерывном движении бурильной колонны. Вращение бурильного инструмента обеспечивает эффективное очищение скважины, уменьшает риск прихвата бурильного инструмента и дает возможность бурения глубоких скважин и скважин со сложным профилем по сравнению с бурением с забойным двигателем. Наибольшая сложность для получения требуемой скорости бурения, представляет обеспечение передачи достаточной нагрузки от поверхности земли до долота вне зависимости от граничных условий между стволом скважины и бурильным инструментом.

Study the system with innovative rotor control in drilling of deviated and horizontal wells

M.M. Shirinov
Azerbaijan Oil and Industry University
Keywords: controlled drilling, bottomhole engine, deviation mechanism, well, drilling tool.

Controllable rotor systems are the innovation of the drilling tool enabling to manage the well path decreasing failure and complication risk.

The rig in this system moves by set path with continuous motion of drill string. The rotation of drilling tool provides the effective well cleaning, reduces the drilling tool sticking and allows drilling deep wells and those with complicated profile compared to the drilling with bottomhole engine. The most complicated circumstance for obtaining required drilling rate is the maintenance of enough load transmission from the earth surface to the rig regardless the boundary conditions between the well and drilling tool.

Hazırda maili və üfqî quyuların qazılmasında idarə olunan rotor sistemi (IRS) (rotary steerable system) genis tətbiq olunur. Əvvəllər böyük həcm-də maili və üfqî quyular quyudibi mühərriklərlə qazılırdı ki, bu da ciddi çətinliklər yaradırdı [1].

IRS-lər, mürəkkəblaşma və qaza riskini azaltmaqla quyu trayektoriyasını idarə etməye imkan veren quyudibi qazma alətinin innovasiyasıdır.

Bu sistemdə – qazma kamaronının fasılıslı fırlanması zamanı baltaların müvafiq trayektoriya üzərə hərəkət edir. Quyudibi alətin fırlanması quyu lüləsinin effektiv təmizlənməsinə təmin edir, alatin tutulma riskini azaldır və sonda quyudibi mühərriklə qazma ilə müqayisədə böyük uzunluqlu və mürəkkəb profili maili və üfqî quyuların qazılmasına imkan verir. Əsas çətinlik, lazımı qazma sürətini təmin etmək üçün yer səthindən baltaya, quyu gövdəsinə qazma aləti arasında təməs amillarından asılı olaraq kifayət qədər yüksək ötürülmüşdür [2].

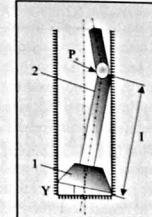
On son texnoloji nüaliyyətlər sırasında yüksək tezliklə fırlanan IRS, həmçinin bu sistemin güclü quyudibi mühərrikləri kombinasiyasının olmasından, IRS istifadəsi uzun (10 km-dən artıq) üfqî quyu lülələrinin qazmağı imkan verir və üfqî lülədə qazma kamaronının irəliləməsində yüksək nəticə göstərir.

Məqalədə səxürədəcisi alətin ayrı dayanıması nəticəsində quyudının qeyri-simmetrik dağılımasının Point the bit təpəli IRS-in ayrılmış mekanizminin tədqiqi məsələsinə baxılır.

Quyudının qeyri-simmetrik dağılıması zamanı ayrılyiñ yüksəlmə intensivliyi aşağıdakı ifadə ilə təyin olunur (şəkil 1)

$$i_s = \frac{57.3(D_q - d_m)}{f^2},$$

burada D_q , d_m – uyğun olaraq quyunun və zəymə zamanı quyu divarı ilə toxunma yerində IRS-in diametri, m; f – quyudibindən inhırafetdiricinin aşağı hissəsinin zəyməsi zamanı quyu divarı ilə



Şəkil 1. Quyudının qeyri-simmetrik dağılımasında IRS-İN ayrılyiñ yüksəlmə sxemi (Point the bit):

P_s – alati quyu divarına səxan qüvvə, γ – səxürədəcisi alətin quyudibi ilə yaratdığı bucaq, dar; I – səxürədəcisi aləti; 2 – IRS-İN gövdəsi

fasılıslı faaliyyətli inhırafetdiricinin gövdəsinin toxunma nöqtəsinə qədər olan məsafədir, m.

(1) düsturu və şəkil 1-dən görüldüyü kimi, səxürədəcisi aləti inhırafetdiricinin qüvvə təsir etmir.

Baltada inhırafetdiricinin qüvvənin təsiri olmadıqda quyu divarının qeyri-simmetrik dağılımasının təsirindən quyu lüləsinin zəymə prosesi aşağıdakı məsbut cəhətlərə xarakterizə olunur:

– balta dişləri və dayanım işləmə şərtinə yaxşılaşması, onların dayanıqlığının artırması və balṭtan qazlıbacyıcı dislerin yeyilmə tempinin azalması;

– quyudubindən dağ səxürələrinin dağılıması üçün ötürülər fırlanmış momentinin və gücün maksimum olmasının hesabına quyudibi mühərrikin energetik parametrlərindən yaxşı istifadə edilməsi;

– baltada oxboyu yüksək artırılması zamanı qazma imkanı və sürətinin artırması;

– bu iki amili birgə təsiri nəticəsində, quyu lüləsinin ayrıldırılmışının yüksəksürətli qazma da aparmaq mümkünlük olur, bəlli ki ayrılmış intensivliyin həmdəndişi qazma intervalını böyür və inhırafetdiricinin qazma alətinin işləmə həcmini artırır.

Baltada inhırafetdiricinin qüvvənin təsiri olmadıqda quyu divarının frezerlənməsi olmadan qeyri-bərabər dağılımasının təsirində quyu lüləsinin ayrılmış radiusu aşağıdakı düsturla təyin olunur [3, 4]

$$R_s = \frac{L_m^2}{mD - d_m - 8f},$$

burada L_m – bala ilə birlikdə quyudibi mühərrik-

in uzunluğu, m; m – quyu lüləsinin genişlənmə əmsalı ($m = D_q/D$, D_q – quyu diametri, m); D , d_m – uyğun olaraq bala və quyudibi mühərrikin diametrləri, m; f – quyudubi mühərrikin ayılmışdır, m.

Əgər bu düsturlara daxil olan parametrlər dəyişməz qalarsa onda quyudubin qeyri-bərabər dağılıması nəticəsində quyu lüləsinin zəyməsi sabit intensivliklə yəni R_s – çevrə radiusu üzrə baş verə bilər.

Inhırafetdiricinin qüvvə vasitəsilə quyu gövdəsinin frezerlənməsi

Quyu divarının frezerlənməsinə əsaslanan IRS-İN yerinə yetirilən zəymə mekanizminin təhlilini aparaq.

Inhırafetdiricinin qüvvə vasitəsilə quyu divarının frezerlənməsi zamanı alınan zəyrlik intensivliyi aşağıdakı analitik asılılıqla təyin oluna bilər [4]:

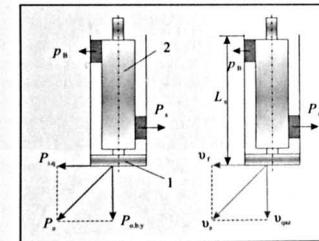
$$P_i = \frac{57.3v_f}{v_q L_s},$$

burada v_p , v_q – inhırafetdiricinin qüvvənin təsiri altında quyu divarının frezerlənmə və quyudubin dərinləşmə sürətləri, m/saat; L_s – inhırafetdiricinin sağ hissəsinin uzunluğu, m.

Inhırafetdiricinin qüvvənin P_i təsiri altında quyu divarının frezerlənməsi zəyriliyi yüksəlmə prosesinin sxemi şəkil 2-də göstərilmişdir.

Şəkil 2-də quyu lüləsinin zəymə prosesinin sxemini təsvir edir. Quyu lüləsi divarının frezerlənməsi nəticəsində quyu ayrılyiñ üstündən yüksəlmə prosesini təsvir edir. Quyu lüləsinin ayrılmış radiusu R_{sq} – baltaya verilən oxboyu yüksək, v_{sq} – avzadeci sürət; v_{qz} – qazma sürəti.

Eyni zamanda (3) asılılığından göründür ki, fre-



Şəkil 2. P_i inhırafetdiricinin qüvvənin təsiri altında quyu divarının frezerlənməsi zəyriliyi yüksəlmə prosesinin sxemi:

I – səxürədəcisi aləti; 2 – fasılıslı işləyən inhırafetdiricinin gövdəsi; P_s – alati quyu divarına səxan qüvvə, L_s – sağ hissəsinin uzunluğu; P_{sq} – baltaya verilən oxboyu yüksək; v_{sq} – avzadeci sürət; v_{qz} – qazma sürəti.

zerlənmə ilə ayılıyin yiğılma prosesi qazma sürətinin qiyməti ilə nəzərəçarpaq dərəcədə məhdudlaşdır.

Məsələn, qazmanın yüksək sürəti quyu lüləsinin ayılma prosesinin məhdudlaşmasına və hətta tam aradan qaldırılmasına gətirib çıxarırlar.

Quyu divarının frezerlənməsi hesabına tam ölçüdə effektiv ayılma optimal qazma sürətində (0,8–1 m/saat) həyata keçirilir.

Quyu divarının frezerlənməsi prosesində ayılıyin yiğılma intensivliyi $0,5; 1; 1,5$ və 2 dərəcə, 10 m gedis olduqda, v_p , v_q sürətlər nisbəti uyğun olaraq $0,0044; 0,0087; 0,0131$ və $0,0174$ təşkil edir.

Bu, frezerləmə və quydubinin dərinləşmə sürətlər nisbəti inhərafetdirici qüvvənin və oxboyu yükün qiymətlərindən və başqa amillərdən asılı olmayaraq məhdudlaşdırılır.

Quyunun əyilmə prosesində qazma sürətinin qiymətini bildikdə quyu divarının frezerlənmə sürətinin sərhəd qiymətlərini hesablaması olar.

Qeyd etmək lazımdır ki, quyunun qazılması zamanı bəzi əməliyyatların, misal üçün, yeni lülənin qazılması, əyilmiş quyu lüləsinin düzülişi və başqa hallarda quyu divarının frezerlənməsi olmadan keçinmək olmaz.

Bəsliliklə tədqiqat nəticəsində müəyyən olmuşdur ki, İRS, digər istifadə olunan ənənəvi maili və üfqi quyuların qazılması texnologiyası ilə müqayisədə bir çox üstünlüyü malikdir. Qazma zamanı İRS-in təbliğdi quydubı mühəərrikə qazma ilə müqayisədə qazmanın mexaniki sürəti orta hesabla iki dəfə artır, bu isə öz növbəsində qazmanın texniki iqtisadi göstəricilərinin artmasına səbəb olur.

Ədəbiyyat siyahısı

1. Salavatov T.Ş., Şirinov M.M., Samadov V.N. Maili və üfqi guyuların qazılması texnika və texnologiyası. – Bakı: ADNSU, 2017, 355 s.
2. Salavatov T.Ş., Səfərov Y.I., Samadov V.N., Şirinov M.M. Maili və üfqi guyuların qazılması zamanı idarə olunan rotor sisteminin istifadə edilməsi haqqında // Azərbaycan neft təsərrüfatı, 2018, № 9, s. 35–46.
3. Нескоромных В.В. Методологические и правовые основы инженерного творчества: учеб. пособие / В.В. Нескоромных, В.П. Рожков. – М.: ИНФРА-М, 2015, 320 с.
4. Акбулатов Т.О. Роторные управляемые системы: учеб. пособие / Т.О. Акбулатов, Р.А. Хасанов, Л.М. Левинсон. – Уфа: УГНТУ, 2006, 90 с.

References

1. Salavatov T.Sh., Shirinov M.M., Semedov V.N. Maili ve ufugi guyuların gazylmasý tehnika ve tekhnologiyasy. – Bakı: ADNSU, 2017, 355 s.
2. Salavatov T.Sh., Safarov Y.I., Samadov V.N., Shirinov M.M. Maili ve ufugi guyuların gazylmasý zamany idare olunan rotor sisteminin istifade edilmesi həggində // Azerbaijan nefti təserrufatı, 2018, № 9, s. 35–46.
3. Neskoramnykh V.V. Metodologicheskie i pravovye osnovy inzhenernogo tvorchestva: ucheb. posobie / V.V. Neskoromnykh, V.P. Rozhkov. – M.: INFRA-M, 2015, 320 s.
4. Akbulatov T.O. Rotormye upravlyayemye sistemy: ucheb. posobie / T.O. Akbulatov, R.A. Khasanov, L.M. Lewinson. – Ufa: UGNTU, 2006, 90 s.