

# **Konili Matkaplar; Seçim Kriterleri ve Sınıflandırılması**

*Sair KAHRAMAN  
Ç.Ü. Maden Müh. Bölümü, ADANA*

## **ÖZ**

*Konili matkapların sondaj endüstrisinde kullanımı oldukça eskiye dayanmaktadır. Hava soğutmalı türlerinin geliştirilmesiyle bu matkaplar, açık işletmelerde patlatma deliklerinin delinmesinde de kullanılmaya başlamış ve hızla yaygınlaşmıştır.*

*Bu yazında, önce konili matkaplar tanıtılmış ve seçim kriterleri sunulmuş, arkasından da yeni ve kullanılmış matkapların sınıflandırımları detaylı olarak incelenmiştir.*

## **GİRİŞ**

İlk olarak 10 Ağustos 1909'da H.R. Hughes Firması tarafından kullanılan konili matkaplar, 1946 yılına kadar yavaş gelişmiştir. Bu tarihten günümüze kadar ise hızlı bir gelişim göstermişlerdir (Madigan ve Caldwell, 1981; Bobo, 1968).

1951 yılına kadar çelik dişli matkaplar kullanılmış olup, 1951'de sert formasyonlar için ilk TC (Tungsten Karbid) matkap geliştirilmiştir (Grimes ve Felderhoff, 1992; Bobo, 1968).

Konili matkapların alt kısımlarında koniler vardır. Koniler bir mile geçirilmiş olup üzerlerinde dişler bulunur. Matkap dönerken koniler de kendi eksenleri etrafında dönerler. Dişler ya sert çelikten, ya da TC'den imal edilirler. Çeşitli formasyonlar için farklı diş şekilleri vardır.

Matkaplar iki, üç, dört konili olabilir. Hatta özel amaçlı tek konili matkaplar da yapılmaktadır. Fakat en yaygın üç konili olanlardır.

## **MATKAP YAPISI**

Konili matkaplar gövde, koniler ve koni yatakları olmak üzere üç ana birimden oluşur. Şekil 1'de konili matkabın bir birimi görülmektedir.

Gövde, uçlarında koni milleri bulunan üç bacaktan olur. Ni - Cr - Mo alaşımı çelikten imal edilen bu bacaklar birbirine kaynaklanarak matkap gövdesini meydana getirirler. Üzerlerinde çelik veya TC dişler bulunan koniler ise Ni - Mo alaşımı çelikten yapılmaktadır (Moore, 1986).

Koninin mil üzerine bağlanması, dönmesini ve yük taşımalarını sağlayan yataklar, Kaymalı, Bilyalı ve Makaralı olmak üzere üç adettir. Kaymalı yatak, koninin tepesi ile milin uç kısmı arasındaki yatak olup, koninin merkezlenmesini sağlar. Bilyalı yatak, koniyi mile bağlayan yataktır. Koni mil üzerine oturtulup kaymamayı sağlamak için yataklı merkezlendikten sonra geri çekmaması için milin ortasındaki kanaldan bilyalar atılır. Makaralı yatak ise, mil üzerindeki Yuvalara yerleştirilen silindirik makaralardan oluşur ve matkaba gelen yükü üzerine alır. Yataklar da konilerde olduğu gibi alaşımı çelikten imal edilmektedirler.

Mil yatak denilen yatak türünde ise, makaralı yatak bulunmaktadır (Şekil 2). Koni ile yatak tüm yüzeyler boyunca birbirlerine sürtündükleri için temas yüzeyi fazladır ve birim yüzeye gelen yük azdır. Dolayısıyla yatak ömrü uzun olmaktadır (Göktekin, 1983).

Yatakların aşınmalarını önlemek ve ömrülerini

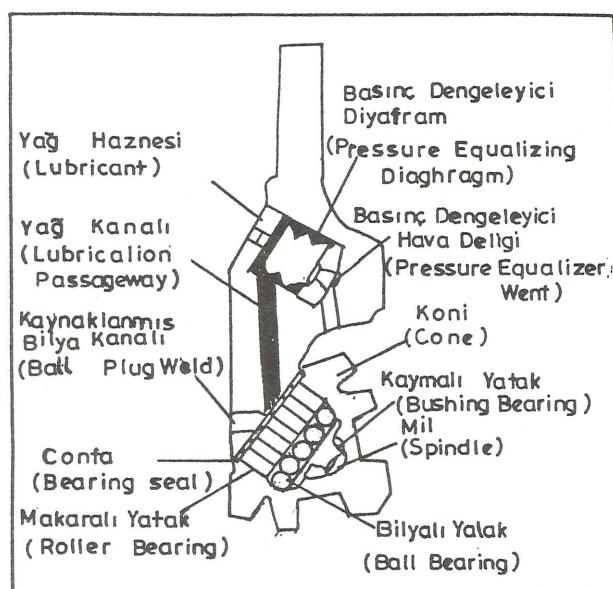
uzatmak için yağlanması gereklidir. Klasik matkaplarda mil ortasına doldurulan gress yağı yağlama işini yapar. Fakat sondaj esnasında yataklara giren çamur yağını etkisini ortadan kaldırılmaktadır. Klasik yağlama yöntemi, günümüzde sadece yumuşak formasyonlar için imal edilen bazı çelik dişli matkaplarda kullanılmaktadır. 1970 yılında sizdirmaz yataklar geliştirilmiştir. Sizdirmazlık görevini contalar (seal) yapmaktadır. Bu tür matkaplarda Şekil 1 ve 2'de görüldüğü gibi yağ haznesi bulunmaktadır (Moore, 1986; Göktekin, 1983).

### MATKAP İMALATI

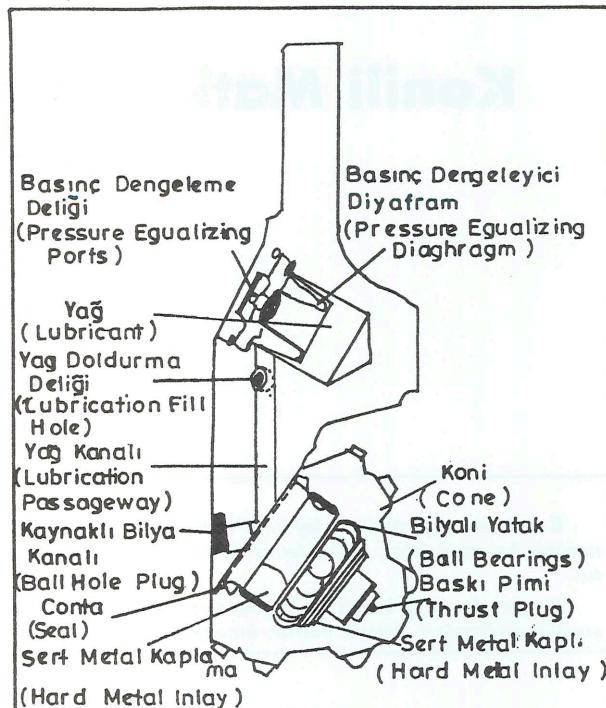
Matkap imalatı, ileri teknoloji bilgisi ile metalurji, dövme, işleme, ısıl işlem, karbonlama, sertleştirme ve montaj bilgilerini gerektiren kompleks bir işlemidir. Örneğin, konili matkabin sadece bir bacagının yapımı yaklaşık 20 işlem gerektirmektedir. Yine bir koninin imali yaklaşık 30 işlemle yapılmaktadır. Dolayısıyla üç konili matkap minimum 150 ayrı işlem sonucu meydana gelmektedir (-----, 1991).

Aşağıda matkap imalatının sadece önemli adımları sıralanmıştır:

1. Uygun uzunlukta kesilen çelik parçalarının ısıtılp dövülerek şekillendirilmesi ile bacaklar ve koni gövdesi elde edilir.
2. Bacaklar üzerine koni milleri işlenir ve bilyaların



Şekil 1. Konili matkabin bir biriminin yapısı (Rabia, 1985).



Şekil 2. Mil yatağının yapısı (Rabia, 1985).

atılacağı delikler açılır.

3. TC disler koni gövdesine gömülür. Çelik dişler sertleştirilir.
4. Koni mili gress yağı ile yağılanır.
5. Makaralı yatağın makaraları yerleştirilir. (Makaralar gress yağı tarafından tutulmaktadır).
6. Koni gövdesi mil üzerine geçirilir.
7. Bilyalar delikten atılır ve deliğe tipa yerleştirilir.
8. Tipa kaynaklanır.
9. Üç bacak çelik bileziklerle bir arada tutularak içten ve dıştan kaynaklanır.
10. Matkap pimine dış açılır.
11. Pimin üst kısmına model ve seri numarası işlenir.
12. Matkap boyanır ve son kontrolü yapılır.

### MATKAP DİZAYNI

#### Konilerin Dizaynı

Koni gövdesi yapısal olarak tepe açısı ile belirlenir.

Tek bir tepe açılı düz yüzeyli koniler olduğu gibi, iki veya üç değişik açılı yüzeylerden oluşan koniler de vardır. Koniler dönerken farklı yüzeyler farklı merkezlere göre dönerler. Matkap eksenine göre dönüşte sürüklendirme etkisi de buna katılacağından yumuşak kayaçlarda kazıma etkisiyle parçalanma artar.

Koni kuyu tabanına oturduğunda yüzeyin tabanla yaptığı açı önemlidir. Bu açı arttıkça uygulanacak dönürme momenti de artar. Sert kayaçlarda  $1^{\circ}$ den az açı, orta sert kayaçlarda  $2^{\circ} - 5^{\circ}$ , yumuşak kayaçlarda ise  $7^{\circ} - 9^{\circ}$ ye kadar çıkabilecektir (Göktekin, 1983).

Pratik tecrübeler, yumuşak kayaçların kazıma etkisiyle kolaylıkla delinebildiğini göstermektedir. Dönen koni üzerindeki belirli bir noktanın yapacağı iş, matkap merkezinden olan uzaklığa bağlıdır. Merkezde sıfır olan iş, çevrede maksimumdur. Kayacın merkezde parçalanabilmesi için konilerden birinin ucu çıkışlı yapılmış ve eksenin matkap ekseninden geçmeyecek biçimde saptırılır (Şekil 3). Sapma miktarı delinecek formasyonun basınç dayanımı ile doğru orantılıdır. Yumuşak formasyonlarda sapma büyütür. Kayaç sertliği arttıkça sapma açısı da artmaktadır. Sert ve aşındırıcı kayaçlarda kullanılacak matkaplar ise sapmasız yapılırlar. Orta sert kayaçlar için sapma açısı  $2^{\circ}$ ye kadar alımlıktır (Rabia, 1985; Göktekin, 1983).

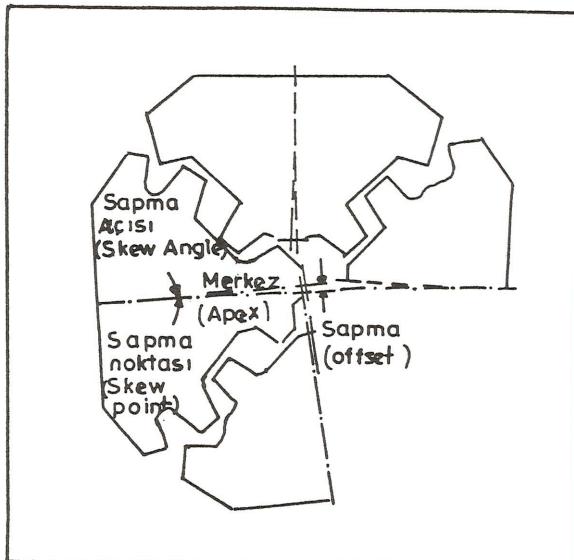
### Dişlerin Dizaynı

Dişler koniler üzerinde belirli sıralar halinde bulunurlar. Bir konideki sıranın dişleri diğer konideki iki sıranın arasına gelecek biçimde bir düzenlemeye yapılır. Dönerken tarak biçiminde birbirinin arasından geçen dişler aralıklara yapışıp kalabilecek kayaç parçalarını kolaylıkla temizlerler (Şekil 4) (Rabia, 1985; Göktekin, 1983).

Dişler, ya sert çelikten ya da TC'den yapılırlar. Formasyonun basınç dayanımı  $1200 \text{ kg/cm}^2$ 'nin üzerine çıktıktan kabaralı matkaplar tercih edilir. Orta sertten sert formasyona geçildikçe dişler daha kısa ve küt yapıılır, aynı zamanda dişler arası mesafe düşürülür (Bilgin, 1991).

Celik dişler koni gövdesinin oyulması ile elde edilir. Dişlerin dayanımını artırmak için yüzey sertleştirme veya diş üzerini dayanıklı malzeme (TC gibi) ile kaplama işlemi yapılır (Şekil 5) (Rabia, 1985).

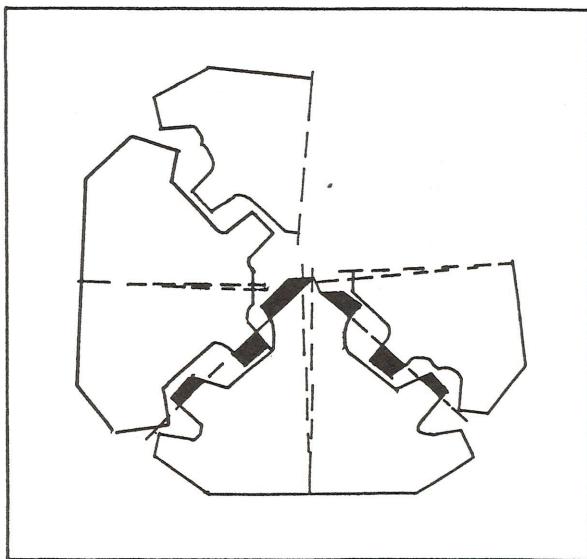
TC Dişler koni gövdesi üzerine açılmış yuvalara



Şekil 3. Matkaplarda sapma (Rabia, 1985).

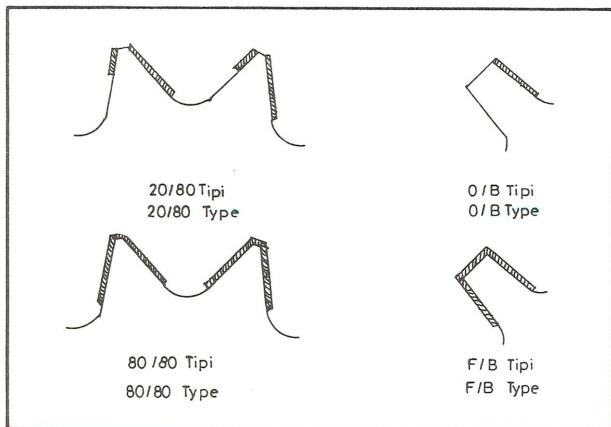
değişik tekniklerle (yüksek basınçla, çakarak, endüksiyon kaynağı ile, sıcak işlemle yapıştırma) gömülürlü. Dışarıda kalan kısımları çaplarının 0.5 katı kadardır. Kullanılacak formasyonun özelliğine göre farklı şekilli olanları vardır; keski uçlu (chisel), mermi biçimli (projectile), konik ve yarı küresel gibi (Göktekin, 1983). Şekil 6'de formasyonların dayanımına göre farklı TC dış şekilleri görülmektedir.

Formasyonlara uygun dış şekilleri ve koni üzerinde-



Şekil 4. Dişlerin dizaynı (Rabia, 1985).

## Konili Matkaplar



Şekil 5. Çelik dişlerin yüzeylerinin sert malzeme ile kaplanması (Smith firması kataloqları).

ki tasarımlı şöyle açıklanabilir (Martin ve ark., 1982).

- Yumuşak formasyon: Uzun kama şekilli çelik diş veya uzun keski şekilli TC diş; diş aralıkları çok geniş.

- Orta yumuşak formasyon: Kısa kama şekilli çelik diş veya kısa keski şekilli TC diş; diş aralıkları orta genişlikte.

- Orta sert formasyon: Konik ya da küresel TC diş; diş aralıkları oldukça kısa.

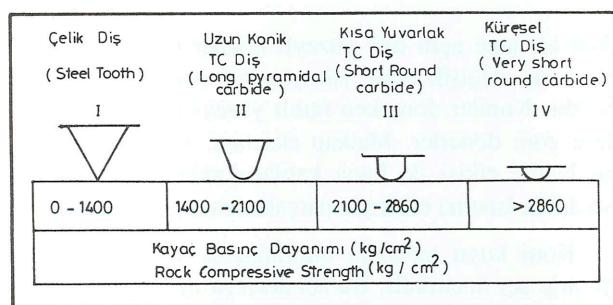
- Sert formasyon: Küresel TC diş; diş aralıkları çok kısa.

### Çamur Delikleri ve Jetler

Diziden gelen çamurun kuyu tabanına geçmesi için matkapın ortasında veya çevresinde delikler vardır. Standart matkaplarda çamur çıkışı, matkapın ortasındaki geniş bir delikten olur. Jet matkaplar denenen matkaplarda ise çamur, koniler arasındaki özel yuvalara yerleştirilen ve "Jet" (Nozzle) denilen dar kesitli çelik parçaların içinden tabana geçer. Jetler değiştirilebilir özellikle sahiptirler. Jetlerden hızla püskürtülen çamur tabandaki kesintileri çabucak uzaklaştırarak dişlerin temiz ve parçalanmamış yüzeye basmasını sağlar. Böylece delme hızı artır (Göktekin, 1983).

Bes farklı jet dizaynından bahsedilebilir (Young ve Durkee, 1990).

1. Orta jet ile birlikte üç standart jet.
2. İki standart Jet.



Şekil 6. Basınç dayanımına göre diş şekilleri (Praillet, 1990).

3. Orta jet ile birlikte üç uzun jet.
4. Orta jet ile birlikte iki uzun jet.
5. Orta jet ile birlikte iki uzun eğimli jet.

### Uzun Jetler (Extended Nozzles)

Bu tür jetler Şekil 7'de görüldüğü gibi tabana çok yakın olacak şekilde uzatılmış türdendir. Taban temizliğinin yeterli olmadığı durumlarda kullanılırlar. Tabana olan mesafe kısalığı için yüksek jet hızı elde edilir ve delik dibi kolay temizlenir (Delafon ve Bannerman, 1989).

Laboratuvar ve saha tecrübeleri göstermiştir ki, uzun jetler delik dibinin temizlenme verimini artırmakta ve dolayısıyla delme hızı artmaktadır. Örneğin, delme hızlarında %72'ye varan artışlar görülmüştür. Ayrıca matkap metrajında %150 kadar artış elde edilmişdir (Young ve Durkee, 1990; Delafon ve Bannerman, 1989).

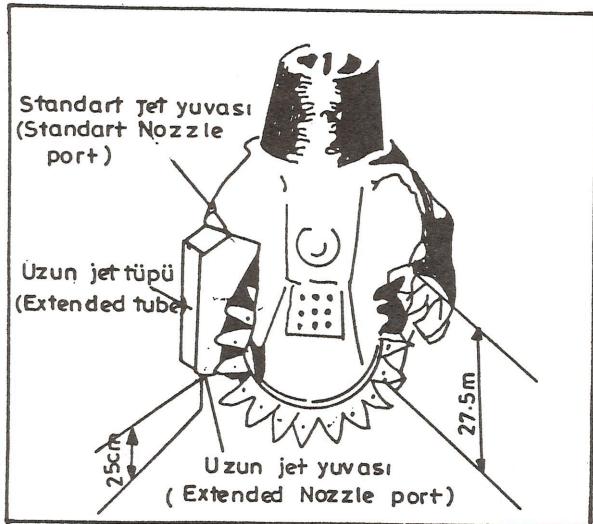
### Uzun Eğimli Jetler (Extended Slant Nozzles)

Ölükça yeni bir diyazn olan bu jetler Şekil 8'de görülmektedir. Bu tür jetlerde çamur, 300 eğimle dişlerin kayaçla temas ettiği yere püskürtülür. Dişin kayaç ile temasından hemen önce yüzey temizlendiği için aşınmalar azalır ve diş ömrü artar (Moore, 1986; Young ve Durkee, 1990).

### HAVA SOĞUTMALI MATKAPLAR

Sondaj uygulamalarına göre açık işletmelerde kullanılan deliciler çok sık yer değiştirdiği için sondaj sıvısı kullanmak pratik olmaz. Bu nedenle sondaj sıvısı yerine basınçlı hava kullanılmaktadır. Buna uygun olarak da hava soğutmalı matkaplar geliştirmiştir.

Bu tür matkaplarda Şekil 9'da görüldüğü gibi sondaj sıvısı kanalının yerini hava kanalı almıştır. Havanın



*Şekil 7. Uzun jetli matkap (Delaflon, 1989).*

%10'u soğutma amacıyla yataklara gider. Geriye kalan ise hava jeti tarafından delik dibine püskürtür (Martin ve ark., 1982).

### MATKAP SEÇİMİNDE DELME MALİYETİ

Delme maliyetinin çoğunu matkap performansı belirler. Matkap performansı ise önce matkap seçimine, sonra da matkabın nasıl kullanıldığına bağlıdır. Örneğin, orta sert formasyon matkabı, eğer sert formasyonda kullanılırsa dişleri kırılabilir veya dökülebilir, dolayısıyla maliyet artar. Delinecek formasyon tam olarak bilinmediği için uygun matkabı seçmek kolay değildir. Ancak, aynı formasyonda veya benzer formasyonda yapılan önceki sondaj sonuçları ve metre başına sondaj maliyeti hesabı, matkap seçimine yardımcı olur. Tecrübeli personel böylece muhtemel matkapların performansını tahmin edebilir. Bu tahmine göre aşağıdaki bağıntıdan delme maliyeti bulunarak matkaplar karşılaştırılır (Moore, 1986).

$$Cd = O / R + 1/Fb (B+TrtxO)$$

Cd : Delme maliyeti

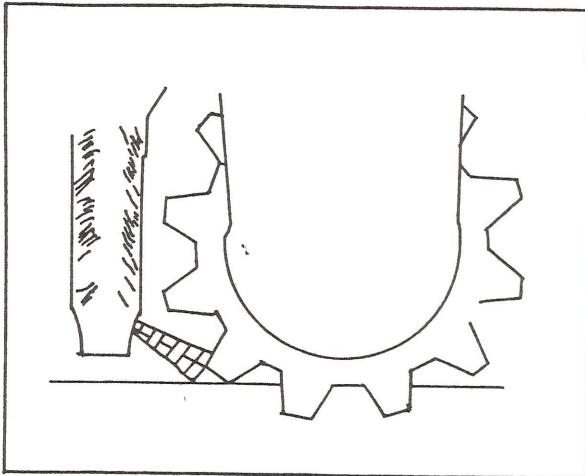
O : Makina çalışma maliyeti

R : Delme hızı

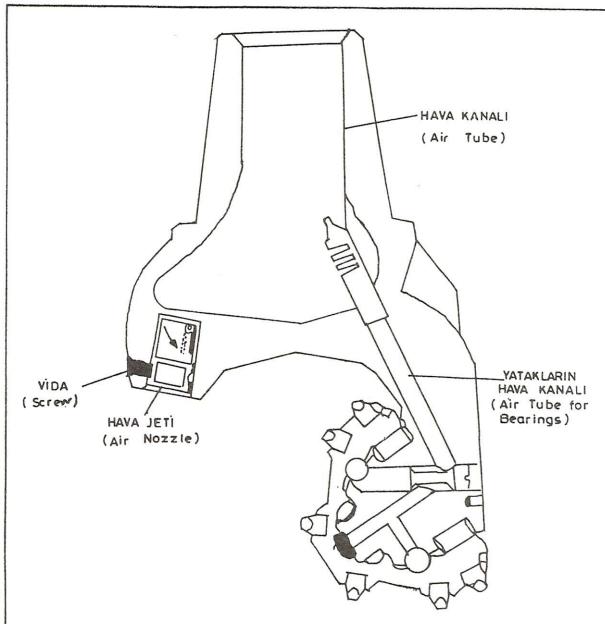
Fb : Matkap metraji

B : Matkap fiyatı

Trt : Manevra zamanı



*Şekil 8. Uzun eğimli jet (Young, 1990).*



*Şekil 9. Hava soğutmalı matkap yuvası (Martin, 1982).*

Aşağıda, tahmin edilen performans verilerine göre çelik dişli ve TC dişli iki matkap karşılaştırılmıştır.

Çelik dişli matkap için:

O : 300 \$/h

R : 2.6 m/h Cd= 300/2.6 + 1/37 (750 + 6.5 x 300)

Fb : 37 m Cd= 188.4 \$/m

B : 750 \$

Trt : 6.5 h

TC dişli matkap için:

O : 300 \$/h

R : 2.4 m/h Cd= 300/2.4 + 1/354 (3500 + 6.5 x 300)

Fb : 354 m Cd= 140.4 \$/m

B : 3500 \$

Trt: 6.5 h

Görüldüğü gibi TC dişli matkap ile 188.4 - 140.4 = 48.0 \$/ft tasarruf sağlanmaktadır.

Delme maliyeti hesabında kullanılan diğer bir bağıntı ise şu şekildedir (Zaburunov, 1991):

$$C = V/M + D/P$$

C: Delme maliyeti/m

V: Matkap fiati

M: Matkap metraji (m)

D: Makina çalışma maliyeti/h

P: Delme hızı (m/h)

Yukarıdaki bağıntı ile ilgili de bir örnek verelim;

V= 5365 \$

M= 3000 m ise, C= 5365/3000 + 450/25

D= 450 \$/h C= 19 788 \$/m

P = 25 m/h

Eğer, delme hızı 27.5 m/h olan 6169 \$ fiyatında bir matkap kullanılrsa,

C= 6169 / 3000 + 450 / 27.5

C= 18 420 \$/m olacaktır.

Görüldüğü gibi, delme hızının 25 m/h'dan 27.5 m/h'a artması (matkap fiyatının da artmasına karşılık) delme maliyetini 1 368 \$/m azaltmıştır.

### KONİLİ MATKAP ÜRETEN FİRMALAR

Konili matkap üreten firmaların isim ve adresleri Çizelge 1'de verilmiştir.

### KONİLİ MATKAP FİATLARI

Çizelge 2'de çelik dişli matkap fiatlari, Çizelge 3'de de TC dişli matkap fiatlari verilmiştir.

## KONİLİ MATKAP PERFORMANSINI ETKİLEYEN ÇALIŞMA ŞARTLARI

### BASKI, DÖNME HIZI, TORK

Delme hızı, baskı ve dönme hızının lineer bir fonksiyonudur. Baskı, koni yataklarının dayanımı ile sınırlanmıştır. Dönme hızı ise, tork ve makina gücü ile sınırlıdır.

Bir matkabin yataklarının alabileceği maksimum baskı 50 - 60 ton civarındadır (Bilgin, 1991). Matkap çapı arttıkça, koni yatakları da büyümekte ve dolayısıyla matkap daha dirençli olmaktadır. Maksimum baskı aşağıdaki formülden hesaplanabilir (Praillet, 1990).

$$\text{Maksimum baskı (1b)} = 810 D^2$$

D : Matkap çapı (inç)

Örneği, 9 7/8 inç matkap maksimum 78 987 1b (36 ton) baskiya dayanacaktır.

İnç başına baskı bulunup 5 katı alınırsa psi cinsinden optimum kayaç basıncı bulunur;  $(78\ 987 : 9\ \frac{7}{8}) \times 5 = 39\ 990$  psi (280 MPa). Bu matkap 280 MPa'dan daha yüksek dayanıklı kayaçlarda kullanılrsa delme hızı düşecektir, ya da delme hızı aynı tutulursa dışler aşınacaktır. Daha düşük dayanıklı kayaçlarda ise, daha düşük baskı ile aynı delme hızı elde edilebilir.

TC ve çelik dişli yumuşak formasyon matkapları için ortalama baskı 0.7 ton/cm-çap (4000 1b/in-çap)'dır. Sert formasyon matkapları için bu değer 1.4 ton/cm-çap (8000 1b/in-çap)'a kadar çıkmaktadır (Moore, 1986).

Delme hızını artırmak için baskı sabit tutulup dönme hızı artırılmalıdır (Praillet, 1990). Fakat dönme hızının fazla artırılması matkabı aşındıracaktır. Çok sert formasyonlarda 30 - 40 dev/dk. orta sertte 60 - 120 dev/dk. yumuşak 70 - 140 dev/dk. ortalama dönme hızıdır (Bilgin, 1991). Çok yumuşak kayaçlarda ise 200 - 250 dev/dk. değerlerine kadar çıkmaktadır (-----, 1988; Moore, 1986).

Genellikle üretici firma kataloklarında formasyonlara uygun matkap çeşitleri ve bunlara uygulanacak ortalama baskı ve dönme hızları mevcuttur.

Genel kural, sert ve aşındırıcı formasyonlarda yüksek baskı ve düşük dönme hızı, yumuşak formasyonlarda ise, düşük baskı ve yüksek dönme hızı uygulamaktır (Moore, 1986).

## Konili Matkaplar

*Çizelge 1. Konili Matkap üreten firmalar (.... 1988).*

Firma İsmi	Firmanın Kısı İsmi	Firma Adresi
Cristal Profor SA	Cristal	Route de Pau 65420 IBOS Tarbes, France
Diamant Boart Stratabit	DBS	15955 W.Hardy, Suite 100 Houston, Texas 77060, USA
Diamax & Services	Diamax	P.O. Box.3 1510 Houdan, Switzerland
Eastman Christensen	Eastman	P.O. Box.14609 Houston, Texas 77021-4609, USA
Transdanubian Petroleum Machine Works	DKG	H-8800 Nagykanizsa var ut 9 Hungary
Hughes Tool Co.	Hughes	P.O. Box.2539 Houston, Texas 77252, USA
Hycalog	Hycalog	P.O. Box.60747 Houston, Texas 77205, USA
Industrialexportimport	Industrial	13, Dacia Blvd. Bucharest, Romania
RBI KANDRILL CANADA	RBI	5677 Burleigh Crescent, S.E. Calgary, Alta., Canada T2H 1Z7
Reed Tool Co.	Reed	P.O. Box.2119
Rock Bit Industries Inc.	Rock Bit	Houston, Texas 77252, USA P.O. Box.40540
A.B.Sandvik Rock Tools	Sandvik	Fort Worth, Texas 76104, USA S-811, 81 Sandviken Sweden
Security Division, Dresser Industries, Inc.	Security	P.O. Box.210600 Dallas, Texas 75211-0600, USA
Slimdrill Inc.	Slimdrill	2916 West T.C. Jester Houston, Texas 77018, USA
J.K.Smith & Sons Diamond Tool Ltd. Nohd're Smith International Inc.	J.K.Smith	Colwyn Bay, Clwyd, North Wales United Kingdom LL28-SHE
Tri-Max Corp.	Smith	P.O. Box.60068 *
Tsukamoto Seiki Co., Ltd.	Tri-Max	Houston, Texas 77205-0068, USA Drawer 1285
Varel Manufacturing Co.	Tsukamoto	Norman, Oklahoma 73070, USA 2-4, Osaki, 1-Chome, Shinagawa-ku Tokyo, Japan
Walker-McDonald Mfg. Co.	Varel	P.O. 20156 Dallas, Texas 75220, USA
	Walker	P.O. 20156 Dallas, Texas 75220, USA

*Çizelge 2. Çelik dişli konili matkap fiyatları (Reed Firması Kataloqları).*

Matkap Capi		Fiat (Dolar)			
cm	inch	Standart Yataklı (Y Serisi)	Sızdırmaz Yataklı (HP Serisi)		
			Standart	"G" Tipi	Duraclad Tipi
14.9 - 17.1	5 7/8 - 6 3/4	----	1 600	----	----
19.4 - 20.0	7 5/8 - 7 7/8	1 220	1 635	1 910	2 450
21.3 - 22.9	8 3/8 - 9	1 340	1 850	2 175	2 775
24.1 - 25.1	9 1/2 - 9 7/8	1 640	2 365	2 760	3 545
27.0 - 27.9	10 5/8 - 11	2 025	2 805	----	4 205
29.8 - 31.1	11 3/4 - 12 1/4	2 180	3 125	3 625	4 685
34.3 - 38.1	13 1/2 - 15	3 680	5 410	6 310	8 115
40.6 - 47.0	16 - 18 1/2	6 040	9 000	10 500	----
50.8	20	9 150	----	----	----
55.9	22	12 150	----	----	----
61.0	24	14 730	----	----	----
66.0	26	15 760	----	4	----

*Çizelge 3. TC (Tungsten Karbid) dişli konili matkap fiyatları (Reed firması kataloqları).*

Matkap Capi		Fiat (Dolar)		
cm	inch	Sızdırmaz Yataklı (S Serisi)	Sızdırmaz Mil Yataklı (HP Serisi)	Sızdırmaz Mil Yataklı (EHP Serisi)
12.1 - 15.9	4 3/8 - 6 1/4	----	3 400	4 105
16.5 - 17.1	6 1/2 - 6 3/4	----	3 715	4 105
19.4 - 20.0	7 5/8 - 7 7/8	----	4 105	4 720
21.3 - 22.9	8 3/8 - 9	----	4 810	5 530
24.1 - 25.1	9 1/2 - 9 7/8	----	6 170	7 095
27.0 - 27.9	10 5/8 - 11	----	7 145	8 215
29.8 - 31.1	11 3/2 - 12 1/4	7 880	9 205	10 585
34.3 - 38.1	13 1/2 - 15	11 890	14 800	----
40.0 - 44.4	16 - 17 1/2	16 160	----	----

Tork, baskı artışına bağlı olarak artmaktadır. Yumuşak formasyonlarda yüksek tork, sert formasyonlarda ise düşük tork uygulanır (Martin ve ark., 1982).

### KONİLİ MATKAP SINİFLANDIRMASI

1992 IADC (International Association of Drilling Contractors) matkap sınıflandırmasında 4 karakter kullanılır. İlk üç karakter nümerik, 4. karakter ise alfabetiktir. Nümerik karakterler sırayla Seri, Tip ve Yatak / Gövde Korumasını, alfabetik karakter ise diğer özellikleri tanımlar (Çizelge 4) (McGehee ve ark., 1992a).

1. Karakter (Formasyon Serisi): 1'den 8'e kadar olup, genel formasyon özelliklerini tanımlar. İlk üç çeliç dişli matkaplar, geriye kalan dörtü TC dişli matkaplar içindir. Seri numarası büyüğükçe formasyon sertliği ve aşındırıcılığı artmaktadır.

2. Karakter (Formasyon Tipi): 1'den 4'e kadardır. Her seri kendi içinde 4 sertlik derecesine bölünmüştür. Seri içinde 1 en yumuşak, 4 en sert formasyonu gösterir.

3. Karakter (Yatak / Gövde Koruması): 1'den 7'ye kadar olup, yatak dizaynını ve gövde koruması olup olmadığını gösterir.

4. Karakter (Diğer Özellikleri): 16 adet alfabetik harf kullanılır. Harflerin ne anlama geldikleri aşağıda açıklanmıştır.

A- Havalı Sondaj: Hava soğutmalı matkabı tanımlar.

B- Özel Sızdırmazlık Elemani: Özel uygulama

## Konili Matkaplar

*Çizelge 4. 1992 IADC (International Association of Drilling Contractors) Konili matkap sınıflandırması (McGehee ve Ark., 1992a).*

M A T K A P	FORMASYON	S E R İ P	T	MATKAP							ÖZELLİKLER							DİĞER ÖZELLİKLER
				1 Standart Rul- manlı Yatak	2 Hava Soğutmalı Rulmanlı Yatak	3 Rulmanlı Yatak Çevre Korumalı	4 Sızdırılmaz Rul- manlı Yatak	5 Sızdırılmaz Rul- manlı Yatak Çevre Korumalı	6 Sızdırılmaz Kay- mali Yatak	7 Sızdırılmaz Kay- mali Yatak Çevre Korumalı	ÖZELLİKLER							
C E L İ K D İ S L İ	Yumuşak Basınç Dayanımı Düşük Delinebilirlik Yüksek	1	1														A-Havalı Soğutmalı	
			2														B-Özel Sızdırılmazlık Elemanı	
			3														C-Merkezi Jet	
			4														D-Sapma Kontrolü	
K D İ S L İ	Orta - Orta Sert Basınç Dayanımı Yüksek	2	1														E-Uzatılmış Jetler	
			2														F-Yanak ve Gövde Koruması	
			3														G-Yatay ve Yönlü Sondaj Uygulaması	
			4														H-Yatay ve Yönlü Sondaj Uygulaması	
S L İ	Sert Yarı Aşındırıcı ve Aşındırıcı	3	1														I-Japtırma Jeti	
			2														J-Ek Gövde Koruması	
			3														K-Delik Dibi Motor Uygulaması	
			4														L-Standart Çelik Dişli Matkap	
T C L İ	Yumuşak - Orta Sert Basınç Dayanımı Düşük	4	1														M-Tiki Konili Matkap	
			2														N-Yüzeyi sertleştirilmiş Diş	
			3														O-Yoğun TC Diş	
			4														P-Diger Şekilli TC Diş	
D İ S L İ	Orta Sert Basınç Dayanımı Yüksek	5	1														Q-Konik TC Diş	
			2														R-Diger Şekilli TC Diş	
			3														S-Diger Şekilli TC Diş	
			4														T-Diger Şekilli TC Diş	
T C L İ	Sert Aşındırıcı ve Yarı Aşındırıcı	6	1														U-Yüzeyi sertleştirilmiş Diş	
			2														V-Yoğun TC Diş	
			3														W-Yüzeyi sertleştirilmiş Diş	
			4														X-Konik TC Diş	
D İ S L İ	Çok Sert Aşındırıcı	7	1														Y-Konik TC Diş	
			2														Z-Diger Şekilli TC Diş	
			3														S-Diger Şekilli TC Diş	
			4														T-Diger Şekilli TC Diş	

avantajları (yükse dönmeye hızı gibi) sağlayan bir tür sızdırılmazlık elemanıdır.

C- Merkezi Jet: Hidrolik enerjinin matkap altında daha üniform dağulmasını sağlamak amacıyla bazı büyük çaplı matkaplarda kullanılır.

D- Sapma Kontrolü: Sondaj sapmasını minimuma indirmek için özel kesici yapı dizayını gösterir.

E- Uzatılmış Jetler: Özellikle yumuşak formasyon matkaplarında daha iyi delik dibi temizliği için kullanılır.

G- Yanak ve Gövde Koruması: Jeotermal ve yönlü sondaj için özel yatak ve gövde korumasını tanımlar.

H- Yatay ve Yönlü Sondaj: Özellikle yatay ve yönlü sondaj için dizayn edilmiş matkapı ifade eder.

J- Saptırma Jeti: Yumuşak kayaçlarda sondajı saptırmak için kullanılırlar.

L- Ek Gövde Koruması: Aşındırıcı formasyonlarda ve yönlü sondaj uygulamalarında kullanılacak matkaplar için ilave gövde korumasını gösterir.

M- Delik Dibi Motoru: Delik dibi motorları ile kullanılabilir özelliğe sahip matkap anlamına gelir.

S- Standart çelik dişli matkap.

T- İki Konili Matkap: Yaygın olmasa da bazı durumlarda sapma kontrolü için kullanılırlar.

W- Yüzeyi sertleştirilmiş kesici eleman.

X- Kesici elemanların coğulluğunun keski şekilli TC diş olduğunu gösterir.

Y- Konik şekilli TC diş tanımlar.

Z- Diğer şekilli TC diş anlamına gelir.

Burada birkaç tane de sınıflandırma örneği verilim:

124 E: Uzun jetli, sızdırılmaz yataklı, çelik dişli bir

yumuşak formasyon matkabını gösterir.

437 X: Keski şekilli TC dişli, sızdırılmaz - sürtünme-li yataklı ve gövde korumalı bir yumuşak formasyon matkabını tanımlar.

### KULLANILMIŞ MATKAPLARIN SINIFLANDIRILMASI

Çizelge 5'de görülen 1992 IADC kullanılmış matkap sınıflandırması bütün konili matkaplar ve sabit keskili matkaplar için kullanılabilir. Burada sadece konili matkaplar inceleneciktir (McGehee ve ark., 1992b).

Sistem 8 sütundan meydana gelmektedir. Sütunların ne anlamına geldikleri aşağıda açıklanmaktadır.

Sütun 1 (I): Matkabin delik duvarına dokunmayan 2/3'lük kısmında bulunan dişlerin durumunu ifade eder.

Sütun 2 (O): Matkabin delik duvarına dokunan 1/3'lük kısmında bulunan dişlerin durumunu açıklar.

Bu iki sütunda dişlerin durumunu tanımlamak için 0'dan 8'e kadar değişen lineer bir skala kullanılır. 0, dişlerde düşme, kırılma veya aşınma olmadığını, 8 ise, dişlerin tamamının düşmüş, kırılmış veya aşınmış olduğunu gösterir. Örneğin, matkabin 2/3'lük iç kısmındaki TC dişlerin yarısı düşmüş, veya kırılmış, yarısı da %50 aşınmışsa 1. sütuna 6 yazılır. Benzer şekilde matkabin 1/3'luk dış kısmındaki TC dişler yerinde, fakat %50 oranında aşınmış ise 2. sütuna 4 yazılır.

Sütun 3 (D): Kesici yapının aşınma karakteristiklerini göstermek için iki harfli kod kullanılır. Kodlar ve açıklamaları Bölüm 11.1'de verilmiştir.

Sütun 4 (L): Kesici yapıdaki aşınmanın nerede olduğunu tanımlar.

Tanımlama alfabetik bir karakterle yapılır. N iç sırayı, M orta sırayı, G dış sırayı, A bütün sıraları ifade eder.

Koni numaraları ise şöyle tanımlanır:

1 no: En çok keski içeren koniyi gösterir.

2 ve 3 no: Matkabin pim üzerinde yerde duruş pozisyonuna göre saat ibresi yönünde 1 nolu koniyi takip eden konileri gösterir.

Sütun 5 (B): Yatakların aşınma durumunu açıklar.

Standart yataklar için 0'dan 8'e kadar rakamlar kullanılır. 0 hiç kullanılmamış yatak, 8 ömrü bitmiş yatak

anlamına gelir.

Sızdırımyataklar için ise, bir alfabetik karakter kul lanılır. E efektif contayı, F arızalı contayı, N ise sınıf landırılamayan veya tanımlanamayan contayı gösterir.

Sütun 6 (G): Matkabin dış çapındaki azalmayı 1/16 inç duyarlılıkta gösterir. I hiç aşınma olmadığını anlamına gelir.

Sütun 7 (O): Sütun 3'de belirtilmeyen diğer aşınma karakteristiklerini belirtir.

Sütun 5 (R): Matkabin ne tür bir nedenle delik dışına çıkarıldığını açıklar.

### AŞINMA KARAKTERİSTİKLERİ

BC: Kırık koni anlamına gelir. Koni kırılmaları şebeplerden olabilir:

- Yatakları bozulan koninin diğer konilere çarpması
- Diziyi indirirken matkabin delik kenarına çarpması
- Dizinin düşürülmesi
- Hidrojen Sülfit'in konileri kırılganlaştırması

BF: Keski bağlantılarının zayıflığını gösterir. Sabit keskili matkaplar için geçerlidir.

BT: Diş kırılmasını tanımlar. Diş kırılmaları aşağıdaki nedenlerden olabilir:

- Delik içinde sert bir parçaya çarpması
- Delik kenarına veya tabana aniden çarpması
- Aşırı baskı (Özellikle iç ve orta sıradaki dişlerin kırılmasına neden olur)
- Aşırı dönme hızı (Özellikle dış sıradaki dişlerin kırılmasına neden olur)
- Matkap değiştirildiğinde yeni matkabin delik dibi düzenebine uymaması
- Kullanılan matkap türüne göre formasyonun çok sert olması

BU: Koni aralarının kayaç kırıntıları ile dolması anlamına gelir. Bu durumda koniler kendi eksenleri etrafında serbest dönenmedikleri için dış aşınmaları meydana gelir. Koni aralarının dolma nedenleri:

- Yetersiz delik dibi temizliği
- Çamur pompası çalışmazken sondaja devam etme

## Konili Matkaplar

**Cizelge 5.** 1992 IADC (International Association of Drilling Contractors) kullanılmış konili matkap sınıflandırması  
(McGehee ve Ark., 1992b).

KESİCİ YAPI				YATAK/ CONTA(B)	DİŞ YANAK(G)	DİĞER ASINMA KARAKTERİST- LERİ(O)	MATKABI ÇIKARMA VEYA SONDAJI DUR- DURMA NEDENİ(R)
İÇ SIRA(I)	DIŞ SIRA(O)	ASINMA KARAKT.(D)	ASINMA YERİ(L)				
1	2	3	4	5	6	7	8

<b>1 - İÇ KESİCİ YAPI</b> (Bütün iç sıralar)	<b>4 - ASINMA YERİ</b>							
<b>2 - DIŞ KESİCİ YAPI</b> (Sadece dış sıra)	<b>KONİLİ MATKAP</b>							
1. ve 2. sütuna aşağıda açıklandığı gibi kesici yapının aşınma durumunu tanımlamak için 0'dan 8'e kadar rakamlar yazılır	<b>SABİT KESKİLLİ MATKAP</b>							
ÇELİK DIŞLİ MATKAPLAR	X - İç sıra	Koni No	G-Merkez	S-Dış				
0 - Dışta aşınma yok	M - Orta sıra	1	N-İç	G-Yan				
8 - Dışın tamamı aşınmış	G - Dış sıra	2	T-Orta	A-Bütün alanlar				
TC DIŞLİ MATKAPLAR	A - Bütün sıralar	3						
0 - Dışlerde düşme, kırılma veya aşınma yok	<b>5 - YATAK / CONTA</b>							
8 - Bütün dışler düşmüş, kırılmış veya aşınmış	<b>STANDART YATAKLAR</b>							
SABİT KESKİLLİ MATKAPLAR	0'dan 8'e kadar rakamlar kullanılır	<b>SİZDİRMEZ YATAKLAR</b>						
0 - Kesiklerde düşme, kırılma veya aşınma yok	0 - Yatak hiç kullanılmamış	E - Efektif conta						
8 - Bütün keskiler düşmüş, kırılmış veya aşınmış	8 - Yatak ömrü bitmiş	F - Arızalı conta						
<b>3 - ASINMA KARAKTERİSTİKLERİ</b> (Sadece kesici yapı ile ilgili kodlar verilmiştir)	<b>6 - DIŞ YANAK</b> Aşınma inch olarak belirtilir							
BC-Kırık koni	LN-Düşmüs su jeti	I - Aşınma yok						
BF-Baş zayıflığı	LT-Düşmüs dış ve keski	1/16 - 1/16" aşınma						
BT-Kırık dış ve keski	OC-Merkez dışı aşınma	2/16 - 1/8" aşınma						
BU-Koni aralarının docaması	PB-Matkap sıkışması	4/16 - 1/4" aşına						
CC-Çatlak koni	PN-Su jeti tikanması	<b>7 - DİĞER ASINMA KARAKTERİSTİKLERİ</b>						
CD-Koni sürüklentimesi	RG-Dış yanak aşınması	Bakınız kolon 3						
CI-Koni etkileşimi	RO-Bilezik çıkması	8 - MATKABI ÇIKARMA VEYA SONDAJI DURDURMA NEDENİ						
CR-Koni uclarının aşınması	SD-Çevre aşınması	LH-Delik dibi ekip. değiştirmeye						
CT-Dış ve keskiden parçacık kopması	SS-Kendilikten bilenme	DMF-Delik dibi motoru arızası						
ER-Erozyon	TR-Yiv şeklinde aşınma	DTF-Delik dibi takımı arızası						
FC-Dış ucu düzlenmesi	WO-Sivi aşındırması	DSF-Dizi arızası						
HO-İsi aşındırması	WT-Normal aşınma	DST-Dizi kontrolü						
JD-Parça aşındırması	NO-Aşınma yok	DP-Tipa yerleştirme						
LN-Düşmüs koni	<b>8 - MATKABI ÇIKARMA VEYA SONDAJI DURDURMA NEDENİ</b>							
- Yapışkan formasyonla çalışma	I - Koni yataklarının bozulması	LH-Deligi terketme						
CC: Çatlak koni demektir. Koni çatlamasının nedenleri şunlardır:	- Koniler arasına parça girmesi	DMF-Matkap ömrü bitmesi						
- Delik dibinde sert bir parçaya çarpma	- Konilerin birbiri ile teması	DTF-Log calışması						
- Delik kenarına veya delik tabanına çarpma	- Koni aralarını yapışkan malzeme ile dolması	DSF-Pompa basıncı						
- Dizinin düşürülmesi	CI: Konilerin dönerken birbiri ile teması anlamına gelmektedir. Nedenleri:	DST-Delme hızı						
- Hidrojen Sulfit'in kırılganlaştırılması	- Matkabin sıkışması	DP-RIG-tamiri						
- Matkabin aşırı ısınması	- Deliği genişletirken aşırı baskı uygulamak	CM-Tamam/Casing seviyesi						
- Koni gövdesinin erozyona uğraması	- Koni yataklarının arızalanması	CP-Tarafı						
- Yatağı bozulan koninin diğer konilere çarpması	CR: Koni uçlarının tamamen aşınmasını ifade eder. Bunun bazı sebepleri:	TW-Tork						
CD: Konilerden bir veya birkaç tanesinin dönmeyecek sürüklendiğini gösterir. Yerel aşınır meydana getiren koni sürüklennesmesinin nedenleri şöyle sıralanabilir:	- İç sıradaki dişlerin aşınma direnci üzerindeki formasyonda çalışma	ÜC-Hava şartları						

- Yapışkan formasyonla çalışma

CC: Çatlak koni demektir. Koni çatlamasının nedenleri şunlardır:

- Delik dibinde sert bir parçaya çarpma
- Delik kenarına veya delik tabanına çarpma
- Dizinin düşürülmesi
- Hidrojen Sulfit'in kırılganlaştırılması
- Matkabin aşırı ısınması
- Koni gövdesinin erozyona uğraması
- Yatağı bozulan koninin diğer konilere çarpması

CD: Konilerden bir veya birkaç tanesinin dönmeyecek sürüklendiğini gösterir. Yerel aşınır meydana getiren koni sürüklennesmesinin nedenleri şöyle sıralanabilir:

- Koni yataklarının bozulması

- Koniler arasına parça girmesi

- Konilerin birbiri ile teması

- Koni aralarını yapışkan malzeme ile dolması

CI: Konilerin dönerken birbiri ile teması anlamına gelmektedir. Nedenleri:

- Matkabin sıkışması
- Deliği genişletirken aşırı baskı uygulamak
- Koni yataklarının arızalanması

CR: Koni uçlarının tamamen aşınmasını ifade eder. Bunun bazı sebepleri:

- İç sıradaki dişlerin aşınma direnci üzerindeki formasyonda çalışma

- Matkap değiştirildiğinde yeni matkabın delik dibi ile uyumsuzluğu

- Dişlerin düşmesine neden olan koni erozyonu
- Delik dibindeki sert parçalar

CT: Dişlerden küçük parçacıkların kopması anlamına gelir.

Bunun sebepleri şunlardır:

- Dişlere gelen ani darbeler
- Konilerin az miktarda birbirine dokunması
- Havalı sondajda dikkatsiz çalışma

ER: Dişlerin ve konilerin sıvı erozyonuna uğradıklarını gösterir. Sebepleri:

- Aşındırıcı formasyon
- Yetersiz sıvı
- Aşırı sıvı hızı
- Aşındırıcı sıvı

FC: Diş ucunun düz olarak aşınması demektir. Başlıca nedeni, düşük baskı ve yüksek dönme hızıdır.

HC: Isı aşındırması anlamına gelir. Serbest dönenmeyen konilerin sürüklənməsiyle isınan dişlerin sıvı ile aniden soğumasıyla meydana gelir. Ayrıca, yüksek dönme hızı ile deliğin genişletilmesi de diğer bir nedendir.

JD: Parça aşındırmasını gösterir. Sebepleri:

- Deliğe yerüstünden düşen alet vs.
- Deliğe diziden düşen parçalar
- Delikte daha önceki çalışmadan kalmış bulunan diş, yatak vs.
- Çalışma esnasında matkaptan kopan parçalar

LC: Konilerin düşmesini ifade eder. Sebepleri şöyle sıralanabilir:

- Matkabın delik kenarına veya tabana çarpması
- Dizinin deliğe düşürülmesi
- Koni yataklarının arızalanması
- Hidrojen Sülfit'in kırılganlaştırılması

LN: Su jeti düşmesi anlamına gelir. Nedenleri:

- Su jetinin yanlış takılması

- Su jetinin hatalı dizaynı

- Su jetinin veya yuvasının mekanik aşınmaya veya sıvı aşındırmasına maruz kalması

LT: Diş düşmesi demektir. Nedenleri:

- Koni çevresinin aşınması
- Koni çevresindeki çatlaklar
- Hidrojen Sülfit kırılganlaştırması

OC: Merkez dışı aşınmaları gösterir. Matkap türünü değiştirmekle önlenebilir. Nedenleri:

- Gevrek formasyondan plastik formasyona geçiş
- Saptırılmış delikte yetersiz stabilite
- Formasyon ve matkap türü için yetersiz baskı
- Hidrostatik basıncın formasyon basıncının çok üstüne çıkması

PB: Matkap sıkışmasını tanımlar. Nedenleri:

- Delik genişletirken aşırı baskı uygulamak
- Koruma borusundan geniş çaplı matkap kullanmak
- Matkap sökücü birim içinde sıkışma
- Preventer deliği çapından daha büyük çaplı matkap kullanmak

PN: Su jeti tikanması anlamına gelir. Nedenleri:

- Pompalamanın durmasıyla matkabin kırtı içinde sıkışması

- Dizi içine sondaj sıvısı ile birlikte katı malzeme pompalanması ve bunun jet içinde sıkışması

RG: Koni dış yanaklarının aşınmasını gösterir. Nedenleri:

- Aşındırıcı formasyonda yüksek dönme hızı
- Delik genişletme

RO: Bilezik çıkışması demektir. Sabit keskili matkaplar için geçerlidir.

SD: Konilerde çevre aşınmasını tanımlar. Nedenleri:

- Delik içindeki parçalar

- Faylı ya da kırıklı formasyonlarda delik çapını genişletme
- Kötü özelliğe sahip sıvı kullanımı
- Büyüük açılı yönlü sondaj

SS: Kendi kendine bilenmeyi gösterir. Dişler keskin durumlarını koruyarak aşınırlar. Bu durum optimum şartlarda çalışmanın bir göstergesidir.

TR: Konilerin çevresinde yiv şeklindeki aşınmaları ifade eder. Yumuşak formasyon matkabı kullanarak veya mümkünse hidrostatik basıncı azaltarak önlenebilir.

Nedenleri:

- Kırılınan formasyondan plastik formasyona geçiş
- Hidrostatik basıncın formasyon basıncının çok üstüne çıkması

WO: Kaynaklı kısımların gözenekleri olduğu veya gövdede çatlaklar olduğu durumda bu bölgelerin sıvı tarafından aşındırıldığı tanımlar.

WT: Dişlerin normal aşınmasını gösterir.

NO: Hiç aşınma olmadığını ifade eder.

### SONUÇ

Mühendislik çalışmalarında amaç, bir işi en verimli şekilde minimum maliyetle yapmaktır. Matkaplar da oldukça pahalı olduğu için maliyeti minimumda tutmak, doğru seçim ve bilinçli kullanma bağlıdır. Bu makalenin matkap seçim ve kullanımına bir ışık tutacağı umit edilmektedir.

### DEĞİNİLEN BELGELER

- Bilgin, N., 1991, Maden İşletmelerinde Kullanılan Deliciler, Çalışma Şartları ve Ekonomisi, İTÜ Maden Fak. Maden Müh. Bölümü.
- Bobo, R.A., 1968, "Drilling - Three Decades Back, One Ahead," JPT, July, pp. 700 - 708.
- Delafon, H., Bannerman, J., 1989, "Extended Nozzles and Gauge Drilling are Keys to Bit Design in Alwyn 17 1 / 2". The 1989 IADC / SPE Drilling Conf., New Orleans, Febr. 28 - March 2, pp. 114 - 126.
- Göktekin, A., 1983, Sondaj Tekniği, İTÜ Maden Fakültesi.
- Grimes, R.E., Felderhoff, F.C., Brown, H.,

1992, "Heavy Weight Rock Bits Increase Penetration Rates in Hard Rock," Oil & Gas J., May 18, pp. 76 - 79.

Madigan, J.A., Caldwell, R.H., 1981, "Application for Polycrystalline Diamond Compact Bits from Analysis of Carbide Insert and Steel Tooth Bit Performance," JPT, July, pp. 1171 - 1179.

Martin, J. W., Martin, T.J., Bennet, T.P., Martin, K.M., 1982, Surface Mining Equipment, Colorado, pp. 367 - 414.

McGehee, D.Y., Dahlem, J.S., Gieck, J. C., Kost, B., Lafuze, D., Reinsvold, C.H., Steinkee, S.C., 1992, "The IADC Roller Bit Classification System", 1992 IADC / SPE Drilling Conf., New Orleans, Louisiana, Feb. 18 - 21, pp. 801 - 818.

McGehee, D.Y., Dahlem, J.S., Gieck, J. C., Kost, B., Lafuze, D., Reinsvold, C.H., Steinkee, S.C., 1992, "The IADC Roller Bit Dull Grading System", 1992 IADC / SPE Drilling Conf., New Orleans, Louisiana, Feb. 18 - 21, pp. 819 - 827.

Moore, P.L., 1986, Drilling Practices Manuel, Second Edition, Oklahoma, USA, pp. 363 - 399.

Praillat, R., 1990, "Blasthole Drilling, Rotary Drilling and The Four Kingdoms", WME, September, pp. 20 - 22.

Rabia, H., 1985, Oil Well Drilling Engineering, Press by Graham & Trotman Ltd. London, pp. 67 - 84.

### REED FİRMASI KATALOGLARI

### SMITH FİRMASI KATALOGLARI

Wijk, G., 1991, "Rotary Drilling Prediction", Int J. Rock Mech. Min. Sci. & Geomech. Abstr., V. 28, No. 1, pp. 35 - 42.

Young, T.L., Durkee, D.L., 1990, "The Effect of Extended Nozzles and Crossflow Hydraulics with 17 1/2 in. in Northern Germany", The 1990 IADC / SPE Driling Conf., Houston, Texas, Febr. 27 - March 2, pp. 67 - 75.

Zaburunov, S. A., 1991, "Production Drilling Technologies", E & MJ, Febr., pp. 29 - 36.

-----, 1988, "World Oil's 1988 Drill Bit Classifier", World Oil, June, pp. 71 - 86.

-----, 1991, "Rock Bit Manufacture", Colliery Guardian, March, pp. 112 - 113.