



T.C.
BAYINDIRLIK ve İSKÂN BAKANLIĞI
AFET İŞLERİ GENEL MÜDÜRLÜĞÜ
DEPREM ARAŞTIRMA DAİRESİ

**DEPREM
ARAŞTIRMA
"BÜLTENİ"**

50



Deprem Araştırma Bülteni (DAB)

Bulletin of Earthquake Research
(Bull. Earthq. Res.)



Temmuz [July] / 1985
Cilt [Volume]: 12

Sayı [Issue]: 50

Bayındırlık ve İskân Bakanlığı [Ministry of Public Works and Settlement]
Afet İşleri Genel Müdürlüğü [General Directorate of Disaster Affairs]
Deprem Dairesi Başkanlığı [Directorate of Earthquake Research]

ARAŞTIRMA [RESEARCH]

3 Eylül 1968 Bartın Depreminin Kaynak Mekanizması ve Karadeniz'in Aktif Tektoniği Hakkında Düşünceler [Source Mechanism of the Bartın Earthquake of 3 September 1968 and Thoughts on Active Tectonics of the Black Sea]

Ömer ALPTEKİN, J.L. NABELEK, M. Nafi TOKSÖZ 5-38

ARAŞTIRMA [RESEARCH]

Kuzey Doğu Anadolu'nun Depremselliği ve Erzurum'un Deprem Tehlikesi [Seismicity of North East Anatolia and Earthquake Hazard of Erzurum]

Sefer GÜL, Nejat BAYÜLKЕ 39-67

DİĞER [OTHER]

Genç Göl Çökellerindeki Deforme Olmuş Yapılardan Deprem Tekrarlanması Sürelerinin Belirlenmesi [Determination of Earthquake Repetition Times from Deformed Structures in Genç Lake Sediments]
Ergün YİĞİT 68-80

DİĞER [OTHER]

Sismik Refraksiyon Araştırmalarında Frekans ve Amplitüt İzlerinin Kullanılması [Using Frequency and Amplitude Traces in Seismic Refraction Studies]

Nevzat BÜYÜKKÖSE, Rüçhan YILMAZ 81-100



YAYIN: 6

DEPREM ARAŞTIRMA BÜLTENİ





YAYIN: 6

DEPREM ARAŞTIRMA BÜLTENİ



DEPREM ARAŞTIRMA
BÜLTENİ



Üç Ayda Bir Yayınlanır
Bilim ve Meslek Dergisi



Sahibi
Bayındırlık ve İskan Bakanlığı Adına
Oktay Ergünay
Teknik Araştırma ve Uygulama Genel Müdürlüğü
Deprem Araştırma Dairesi Başkanı



Yazı İşleri Müdürü
Erol Aytaç
(Jeomorfolog)
Teknik Araştırma ve Uygulama Genel Müdürlüğü
Deprem Araştırma Dairesi Başkanlığı



Yazışma Adresi
Teknik Araştırma ve Uygulama Genel Müdürlüğü
Deprem Araştırma Dairesi Başkanlığı
İrtibat Bürosu Yüksel Cad. No. 7/F



Yenişehir - ANKARA



Telefon : 17 69 55 - 23 72 65



Teknik Araştırma ve Uygulama
Genel Müdürlüğü Matbaası

DEPREM ARAŞTIRMA BÜLTENİ

YIL : 12

SAYI : 50

TEMMUZ 1985

BU SAYIDA

3 Eylül 1968 Bartın Depreminin
Kaynak Mekanizması ve Karadeniz'in
Aktif Tektoniği Hakkında Düşünceler Ö.ALPTEKİN

J.L.NABELEK

M.N.TOKSÖZ

Kuzey Doğu Anadolu'nun Deprem-
selligi ve Erzurum'un Deprem
Tehlikesi Sefer GÜL
Nejat BAYÜLKE

Genç Göl Çökellerindeki Deforme
Olmuş Yapılardan Deprem Tekrar-
tanma Sürelerinin Belirlenmesi Yazan : J.D.SIMS
Çeviri : E.YİĞİT

Sismik Refraksiyon Araştırmalarında
Frekans ve Amplitüt İzlerinin Kulla-
nilması Yazan : Hans PALM
Çeviri : N.BÜYÜKKÖSE
R.YILMAZ

**3 EYLÜL 1968 BARTIN DFPRMİNİN KAYNAK
MEKANİZMASI VE KARADENİZ'İN AKTİF
TEKTONİĞİ HAKKINDA DÜŞÖNCELER**

**SOURCE MECHANISM OF THE BARTIN EARTHQUAKE
OF 3 SEPTEMBER 1968 AND THOUGHTS
ON ACTIVE TECTONICS OF THE BLACK SEA**

Ö. Alptekin¹, J. L. Nábělek² ve M. N. Toksöz²

ÖZET

3 Eylül 1968 Bartın Depremi Türkiye'nin kuzeybatısında Karadeniz'in kenarında meydana gelen ve aletsel olarak kayıt edilebilen en büyük depremdir ($M_s = 6.6$). P dalgası ilk hareketleri ile P ve SH dalgalarının inversiyonu Bartın depreminin kaynak mekanizmasının doğrultusunu 28° , eğimi 38° ve kayma açısı 80° olan bir ters faylanma olduğunu göstermektedir. Ortalama odak (centroid) derinliği 4 km olup sismik moment 3.9×10^{25} dyn cm'dir. Bu çalışmada elde edilen sonuç Karadeniz'in güney kenarında aktif ters faylanmaya işaret eden ilk sismolojik bulgudur. Karadeniz muhtemelen Tethys'in kuzeye doğru yitimi sonucu bir ark gerisi basen şeklinde oluşmuştur. Sismisite, fay düzlemi çözümleri ve diğer jeofizik veriler Karadeniz'in, bugün yaklaşık kuzey-güney doğrultusundaki bir sıkışmanın etkisiyle kapanmaktadır olduğunu düşündürmektedir.

¹ Karadeniz Üniversitesi, Mühendislik Mimarlık Fakültesi, Jeofizik Mühendisliği Bölümü, Trabzon, TURKEY

² Earth Resources Laboratory, Department of Earth, Atmospheric, and Planetary Sciences, Massachusetts Institute of Technology, Cambridge, MA 02139 U.S.A.

ABSTRACT

The Bartın earthquake of 3 September 1968 is the strongest instrumentally recorded earthquake to occur along the Black Sea margin in northwestern Turkey ($M_s=6.6$). The source mechanism of the Bartın earthquake was investigated in this study by modeling of P and SH wave seismograms and concluded that the event was caused by thrust faulting with a strike of N 28° E, dip of 38° S, and rake of 80° . The average(centroid) depth of faulting was 4 km and the seismic moment was 3.9×10^{25} dyn cm. The Bartın earthquake provides the first seismological evidence for active thrust faulting at the southern margin of the Black Sea. Seismic reflection profiles off the coast of Bartın-Amasra region also show southward underthrusting. The low-level seismicity along the southern margin of the Black Sea is not well understood, but, it appears to be a result of the underthrusting of the Black Sea below the old island arc. Although the other parts of the Black Sea margin show fewer signs of active thrust faulting, all available earthquake fault-plane solutions and other geophysical data indicate that at the present time the Black Sea is closing under north-south compression.

G İ R İ §

Türkiye ve çevresinin depremselliği ve tektoniği birçok araştırmacı tarafından Afrika,Arabistan,Avrasya ve Anadolu levhalarının bağıl hareketleri ile açıklanmaya çalışılmıştır(McKenzie,1972;Alptekin, 1973; Dewey,1976; Şengör,1979; Şengör ve Canitez,1982).Bu bölgedeki büyük depremlerin çoğunluğu ana levhaların sınırlarında oluşmaktadır odak mekanizmaları levha haraketleri ile genellikle iyi uyum göstermektedir(Canitez ve Ücer,1967; McKenzie,1972 ve 1978 ; Alptekin,1973 and 1978; Büyükaşikoğlu,1980; Eyidoğan,1983;Jackson ve McKenzie,1984). Bununla birlikte, iyi belirlenmiş levha sınırlarından uzakta oluşan depremlerin odak mekanizmalarının tektonik haraketlerle ilişkilerinin açıklanmasında güçlüklerle karşılaşmaktadır. Doğu, batı ve orta Anadolu ile Türkiye'nin Karadeniz kıyı şeridine bu tür depremler oluşmaktadır.

Şekil 1 de Türkiye'nin kuzeyinde ve Karadeniz çevresinde 1900 ile 1981 yılları arasında meydana gelen magnitüdleri (m_b) 4.0 den büyük olan depremlerin episentrleri gösterilmiştir. Bu bölgedeki sis- mik faaliyetlerin önemli bir bölümü Kuzey Anadolu Fayı ile ilişkili- lidir. Kuzey Anadolu Fayı sağ yönlü doğrultu atımlı bir fay olup Avrasya(veya Karadeniz) ile Anadolu levhalarının sınırını oluşturu- rur. Kuzey Anadolu Fayı $31^{\circ}D$ ve $41^{\circ}D$ boyamları arasında morfolo- jik olarak iyi bir şekilde tanımlanabilmektedir. $31^{\circ}D$ boyamının batısında fay iki, hatta muhtemel olarak üç kola ayrılmaktadır(Tok- söz ve diğ.,1979). Bu bölgede deprem odak mekanizmaları normal ve sağ yönlü doğrultu atımlı faylanmalar göstermektedirler(McKenzie, 1972 ve 1978).

Karadeniz'in Türkiye kıyı şeridinde sığ odaklı depremlerden oluşan ve diğer bölgelere kıyasla çok belirgin olmayan bir sismik faaliyet gözlenmektedir. Bu sismik faaliyetin Kuzey Anadolu Fay'ı ile ilişkisi şimdilik iyi anlaşılabilmiş değildir. Karadeniz'in Türk- ye kıyı şeridinde orta büyüklükde sekiz tarihi deprem belirlenmiş- tir(Soyal ve diğ.,1981). 3 Eylül 1968 Bartın depremi($M_s=6.6$) bu kıyı şeridinde meydana gelen ve aletsel olarak kayıt edilen en bü- yük depremdir. Karadeniz'in jeolojik oluşumunun ve aktif tekto- niğinin anlaşılabilmesi açısından bu depremin kaynak mekanizması- nın doğrulukla bilinmesi çok önemlidir. Bu makalede 3 Eylül 1968 Bartın depreminin kaynak mekanizması P ve SH dalga şekillerinin in- versiyonu(evrişimi) ile saptanarak Karadeniz'in aktif tektoniği i- le ilişkisi incelenmiştir. Makalenin hazırlanış amacı Alptekin ve diğ.,(1985)deki bulgu ve düşüncelerin Türkçe literatüre yansıtıl- masıdır.

3 EYLÜL 1968 BARTIN DEPREMINİN KAYNAK MEKANİZMASI

LOKASYON VE SAHA GÖZLEMLERİ :

Hernekadar orta büyüklükde ($M_s=6.6$) bir deprem ise de Bartın dep- remi; Bartın, Amasra ve çevrelerindeki köylerde önemli hasar yap- mis ve bazı can kayıplarına sebep olmuştur. İmar ve İskan Bakanlı- ğının raporlarına göre yirmidört kişi hayatını kaybetmiş ve yüz- lerce kişide yaralanmıştır. 2166 ev tamamiyle, 2498 ev de kısmen

hasar görmüştür(Lander,1969). Deprem İstanbul, Ankara, Bursa ve Samsun gibi dört büyük ilde hissedilmiştir.

Bartın depreminin odak parametreleri Tablo 1 de verilmiştir. Ana şok için ISC(International Seismological Center) tarafından verilen episandr Karadeniz'de yaklaşık olarak Amasra'nın 10 km kuzeyinde bulunmaktadır (Şekil 2). ISC kayıtlarına göre ana şoku izleyen ve magnitüdleri $4.0 < m_b < 4.6$ arasında değişen dokuz artsarsıntı meydana gelmiştir. Bunlardan beşi ana şok ile aynı günde, diğerleri ise izleyen dört ay içerisinde meydana gelmişlerdir. Episandr'ın yaklaşık 120 km güneydoğusunda bulunan en yakın sismograf istasyonu KAS(Kastamonu)da ana şokdan sonra ilk 24 saat içinde 256, ilk hafta içinde ise toplam 500 artsarsıntı kayıt edilmiştir, ancak bunların magnitüdleri ve episandrları maalesef bilinmemektedir (Lander,1969).

Ana şokun episandrı ISC bültenlerinde verilen P dalgası varış zamanları ve bazı WWSSN(Worldwide Standard Seismic Stations Network) istasyonlarının kısa peryodlu sismogramlarından okuduğumuz P dalgası varış zamanları kullanılarak yeniden hesaplanmıştır. Hesaplamalarımızda odak derinliği 5 km de sabit tutulmuş ve sadece rezidüelleri 2.0 s den daha küçük olan istasyonlar kullanılmıştır.

Hesapladığımız yeni episandr Dewey(1976) tarafından bulunan ile iyi uyuşmaktadır. Hesaplanan yeni episandr ile ISC tarafından ana şok ve artsarsıntılar için episandrılar Şekil 2 de gösterilmiştir. Şekil 2 de aynı zamanda eşsizdeğeleri ve Türkiye Jeoloji Haritası(1961-1964) ile Ketin ve Abdüsselamoğlu(1970)ndan alınan ana fay hatları gösterilmiştir. Deprem bölgesinde bulunan kuzeydoğu-güneybatı doğrultulu bu eski faylara ilişkin toplam kayma miktarı bilinmemektedir. Depreme ilişkin olarak yeni kırıklara rastlamamıştır. Bununla birlikte Ketin ve Abdüsselamoğlu(1970) Amasra yakınında (Şekil 2)kıyının deprem sırasında 30-40 cm yükseldiğini kayıt etmişlerdir. Ketin ve Abdüsselamoğlu episandr alanında atluyonlarda çatılar gözlendiğini ve birçok heyelana rastlandığını da ifade etmişlerdir. Deprem ile ilgili olarak Amasra körfezinde küçük bir tsunami rapor edilmiştir (Lander,1969).

Bartın depremi için birçok eşsizdeet haritası(isoseismal map) hazırlanmıştır(Albers ve Kalafatçıoğlu,1969; Kettin ve Abdüsselamoğlu,1970; Ergünay ve Tabban,1983). Bunlardan Ergünay ve Tabban(1983)ın verdiği eşsizdeet haritası resmi hasar raporlarına göre hazırlanmıştır. Bu haritalarda belirtilen maksimum şiddetler arasında küçük farklar görülmekle birlikte en uygun maksimum şiddet değerinin MM(Modified Mercalli) şiddet ölçüğünde VIII olduğu anlaşılmaktadır. Kettin ve Abdüsselamoğlu(1970) nunki hariç tüm eşsizdeet haritalarında eşsizdeet eğrileri eliptik bir şekil göstermekte olup elipsin büyük ekseni yaklaşık olarak kıyıya paraleldir. Kettin ve Abdüsselamoğlu(1970)nun haritasında elipsin büyük ekseni kuzeye daha fazla dönük olup maksimum şiddet biraz küçüktür. Şekil 2 de Ergünay ve Tabban(1983)dan alınan eşsizdeet eğrileri gösterilmiştir.

İLK HAREKETLERDEN BULUNAN FAY DÜZLEMİ ÇÖZÜMÜ :

Bartın depremi için McKenzie(1972), Kudo(1983), Şengör ve Diğ., (1983) ile Jackson ve McKenzie(1984) fay düzlemi çözümleri vermişlerdir. Jackson ve McKenzie tarafından verilen çözüm McKenzie(1972) tarafından verilenin biraz değiştirilmiş şeklidir. Şengör ve diğ., (1983) hariç tüm çözümler WWSSN uzun peryodlu sismograflarda gözlenen ilk hareketlerden elde edilmiş olup ters faylanma bileşeni olan doğrultu atımlı faylanma belirtmektedirler. Şengör ve diğ., (1983)nde WWSSN verilerine ek olarak ISC bültenlerinde verilen kısa peryodlu P dalgası ilk hareketleri de kullanılmış olup çözüm tamamıyla doğrultu atımlı bir faylanma belirtmektedir.

Bu çalışmada, kırkyedi WWSSN istasyonunda kayıt edilen uzun peryodlu sismogramlarda tarafımızdan gözlenen P dalgası ilk hareketlerinden yararlanılarak Bartın depremi için yeni bir fay düzlemi çözümü elde edilmiştir. Mümkin olan durumlarda uzun peryodlu sismogramlarda gözlenen ilk hareketler ile kısa peryodlu sismogramlarda gözlenenler karşılaştırılmıştır; ancak, uzun peryodlu sismogramlarda okunan ilk hareketler için varış zamanları daima kısa peryodlu sismogramlardan okunmuştur. Bu, ilk hareket gözlemlerinde dikkat edilmesi gereken önemli bir noktadır. Zira, doğrudan gelen P dalgalarının gözlenmesinde düşüm düzlemlerine yakın istasyonlarda doğrudan gelen P dalgaları ile serbest yüzeyde yansiyen dalgalar kolayca karıştırılabilmektedir. Episantr yakınında serbest yüzeyden

yansımlar (örneğin pP ve sP) büyük genliklere sahip olabilirler ve yanlışlıkla ilk gelişler olarak tanınabilirler (Trehu ve diğ., 1981). Kısa ve uzun peryodlu sismogramların dikkatle incelenmesi sonucu önceki çalışmalarda düğüm düzlemlerine yakın bazı istasyonlarda gözlenen polaritelerin gerçek ilk hareketleri yansıtma-dıkları anlaşılmaktadır. JER istasyonunda ilk gelişin nodal karakterde oluşu fay düzlemi çözümüne önemli bir sınırlama getirmektedir.

Bu çalışmada elde edilen fay düzlemi çözümü Şekil 3 de gösterilmiştir. Çözüm odak alt yarıküresinin ekvator düzlemine eşit alan izdüşümüdür. Bu çözüm Bartın depreminin odak mekanizmasının tam bir ters faylanma olduğunu göstermektedir. Bu çözümde gösterilen düğüm düzlemleri bundan sonraki bölümde açıklanacak olan P ve SH dalgalarının inversiyonu (evrişimi) ile bulunmuştur. İlk hareketlerin polariteleri ve genlikleri bu çözüm ile çok iyi uyum göstermektedir. Doğrultusu K 28⁰D ve eğimi 38⁰GD olan düğüm düzlemi fay düzlemi olarak seçilmiştir. Fay düzlemi için yapılan bu seçim Karadeniz'in güney kenarının jeolojik yapısına uygun düşmektedir. Aynı zamanda deprem sonrası Amasra'da gözlenen kıyı yükselmesi (Ketin ve Abdüsselamoğlu, 1970) de bu seçimi desteklemektedir. Karadeniz'in Türkiye kıyısı boyunca ölçülen çok kanallı yansıma profilleri (Letouzey ve diğ., 1977) Anadolu kıtasal bloğunun Karadeniz üzerine bindirdiğine işaret eden ters faylar göstermektedir (Şekil 8). Bu çalışmada elde edilen fay düzlemi çözümü Şekil 4 de önceki çözümlerle karşılaştırılmıştır.

P VE SH DALGALARININ İNVERSİYONUNDAN BULUNAN KAYNAK MEKANİZMASI :

İlk hareketlerin emerjans karakteri ve kuzeydoğu kuadranda yakın istasyonların bulunmayışı (Şekil 3) Bartın depreminin fay düzlemi çözümünün saptanmasında karşılaşılan önemli güçlüklerdir. Kuzeydoğu kuadranda bulunan istasyonların izdüşümleri odak küresinin merkezine yakın olduklarıdan güneydoğuya eğimli olan düğüm düzlemi iyi bir şekilde tanımlanamamaktadır. Bu nedenle, Bartın depreminin kaynak mekanizmasının daha iyi anlaşılabilmesi için dalga şekillerinin içeriği bilginin kullanılması gereklidir.

Bu amaçla, 30° den 90° ye kadar olan WWSSN istasyonlarında kayıt edilen uzun peryodlu oniki P dalgası ve sekiz SH dalgasının inversiyonu ile kaynak şiddetinin (*seismic moment*), kaynak geometrisi (*fay düzleminin doğrultusu, eğimi ve kayma açısı*), odak derinliği (*centroid depth*) ve uzak alan (*far field*) için geçerli olan kaynak zaman fonksiyonu aynı anda saptanmaya çalışılmıştır. P ve SH dalgaları kabuk ve manto içerisinde dikeye yakın bir şekilde dalarak yayıldıklarından sadece kaynak ve alıcının altındaki kabuk ve manto yapısından etkilenirler (Langston ve Helmberger, 1975).

Yapay sismogramlar ile gözlemlisel sismogramlar karşılaştırılarak iteratif bir yöntemle kaynak modeli saptanabilir. Bu yöntemin çözüm dalgalarına uygulanması ile sıç odaklı depremlerin kaynak özellikleri başarılı bir şekilde saptanabilmektedir (Langston ve Helmberger, 1975). Her istasyondaki yapay sismogram üç katlı bir konvolusyon işlemi ile hesaplanabilir :

$$S(t) = I(t) * A(t^*, t) * G(t) * K(t) \quad (1)$$

Burada $I(t)$ aletin tepkisini, $A(t^*, t)$ soğurma operatörünü, $G(t)$ kabuk yapısının tepkisini (Green fonksiyonu), $K(t)$ kaynağın tepkisini, $S(t)$ ise yapay sismogramı göstermektedir. Yapay sismogramların hesaplanması en önemli etki ilk gelişler ve serbest yüzeysel yansımalarдан geldiğinden çoğu hallerde kabuk yapısının bir yarı ortama yaklaştırılması yeterlidir.

Bu çalışmada kullanılan kabuk yapısının parametreleri Tablo 2 de verilmiştir. Anelastik soğurmanın etkisini gidermek amacıyla P dalgaları için t^* (yayılma zamanının ortalama Q ya oranı) $1s$ ve SH dalgaları için $4s$ değerleri kullanılmıştır. Yapay sismogramların hesaplanması ve inversyon işleminin ayrıntıları Nabelek (1984) de verilmiştir.

Dalga şekillerinin analizinde Nabelek (1984, 1985) de açıklandığı şekilde bir nokta kaynak modeli kullanılmıştır. Nokta kaynağı temsil eden zaman fonksiyonu $P(t)$ birbirini kısmen örten ve süreleri $2\Delta\tau$ olan üçgen fonksiyonlar ($T_{\Delta\tau}(t)$) ile parametrize edilmiştir :

$$P(t) = \sum_{k=1}^{N_{\Delta t}} \omega_k T_{\Delta t}(t - \tau_k), \quad \tau_k = (k-1)\Delta t \quad (2)$$

Burada $N_{\Delta t}$ zaman fonksiyonu elemanlarının sayısı olup ω_k inversiyon sırasında ayarlanabilen rölatif genliklerdir. $N_{\Delta t}$ ve Δt önceden belirlenirler. Birçok denemeden sonra çalışmamızda $N_{\Delta t}=9$ ve $\Delta t=1.5$ san. seçilmiştir. Kaynak zaman fonksiyonunun birbirini örten üçgen fonksiyonlarla parameterize edilmesi sonucu kaynak zaman fonksiyonu trapezoid kuralı ile yaklaştırılır. Bu şekilde elde edilen kaynak zaman fonksiyonu için yüksek frekanslarda genlikler f^{-2} ile orantılı azalma gösterir ki bu depremlerde çoğunlukla gözlenen durumdur(Aki ve Richards,1980).

Verilerimizin iki farklı hata fonksiyonu için inversiyonu yapılmıştır. İlkinde

$$\sum_i (O_i - S_i)^2 \quad (3)$$

toplamı, ikincisinde ise

$$\sum_i \left| \frac{S_i}{\left| \sum_j S_j^2 \right|^{1/2}} - \frac{O_i}{\left| \sum_j O_j^2 \right|^{1/2}} \right|^{1/2} \quad (4)$$

en küçük kareler yöntemiyle minimum yapılmıştır. Burada O_i sayısallaştırılmış gözlemsel genlikleri, S_i ise yapay sismogramın genliklerini gösterirler. i toplam sayısallaştırılmış örnek sayısını, j ise bir istasyondaki örneklerin sayısını gösterirler. İlk hata fonksiyonu hem dalga şekillerine hemde istasyonlar arasındaki mutlak genlik farklarına duyarlıdır. İkinci hata fonksiyonu ise sadece dalga şekillerine duyarlıdır(Nabelek,1984; McCaffrey ve Nabelek, 1984).

Dalga şekillerinin analizinde kullanılan istasyonların parametreleri Tablo 3 de verilmiştir. Tüm sismogramlar sayısallaştırılarak 0.5san zaman aralıklarına göre enterpole edildiler. WIN istasyonunda görülen alçak frekanslı kaymayı ortadan kaldırmak için bu istasyona ait sismogram kesme frekansı 0.0167 Hz olan bir yüksek-

çişli filitreden geçirilerek süzüldü. Genlikler 40^0 uzaklıkda bulunan ve büyütmesi 1500 olan bir sismografin kayıt ettiği genlige göre ölçülendirildiler(equalized). SH dalgalarının gözlenen genlikleri P dalgalarının genliklerinden büyük olduklarından SH dalgalarının genlikleri 0.65 katsayı ile ağırlıklandırılmıştır. Böylece, P ve SH dalgalarının inversiyonda ağırlıkları eşitlenmiş oldu. Inversiyonda P ve SH dalgalarının başlangıçlarından itibaren ilk 50 saniyelik bölümleri kullanılmıştır. P dalgalarının başlangıcı kısa peryodlu sismogramlardan belirlendi. SH dalgalarının başlangıcı için teorik varış zamanları kullanıldı. Çözüm yakınsadıktan sonra gözlemsel ve yapay dalga şekillerinin çapraz karelasyonu ile yeni bir dalga başlangıcı(onset) belirlenerek hesaplar yeniden yapıldı ve bu işleme son çözüm elde edilinceye kadar devam edildi.

Inversyonun sonuçları Tablo 4 de özetlenmiş olup kaynak zaman fonksiyonu Şekil 5 de gösterilmiştir. Gözlemsel sismogramlar ve birinci hata fonksiyonu(Denk.3) kullanılarak hesaplanan yapay sismogramlar Şekil 6 da gösterilmiştir. Inversiyonda kullanılan istasyonların çoğulğunda yapay sismogramların dalga şekilleri ve genlikleri gözlemsel sismogramlara oldukça iyi uymaktadır. Dalga şekillerinde ve genliklerinde görülen bazı uyumsuzluklar muhtemelen kaynak boyutlarının sonlu olmasından ileri gelmektedir ki modellememizde biz bunu ihmäl ettik. Gerçekten deprem kaynağını fayın doğrultusunda güneybatıdan kuzeydoğuya doğru yayılan bir kırılma(rupture) şeklinde modellediğimiz zaman fayın doğrultusuna yakın azimutlardaki istasyonlarda genliklerdeki uyumsuzlukların azaldığı ve rezidüellerin küçüldüğü görülmektedir. Örneğin COL, MAT, NAI ve AAE istasyonlarında SH dalgalarının genliklerindeki uyumsuzluklar azalmıştır. Depremi sonlu bir kaynak gibi modellemek [örneğin, Nabelek(1985)] bu çalışmanın amaçları dışında olduğundan konu daha ayrıntılı incelenmemiştir. Ancak kaynak boyutlarının ihmäl edilmesi nokta kaynak modelinden elde edilen ortalama kaynak parametrelerini değiştirmez(Nabelek,1984). PTO ve VAL istasyonlarındaki yapay sismogramlarda P dalgalarının genlikleri gözlemsel genliklerden oldukça küçüktür. Genliklerdeki bu uyumsuzluklar muhtemelen yörünge etkilerinden ileri gelmektedir. Büyük ihtimal ile geometrik yayılma, için yeterli düzeltme yapılamaması

bu uyumsuzluklara sebep olmaktadır. Özellikle 30° ye yakın uzaklıklarda geometrik yayılmanın değeri iyi bilinmemektedir. Mutlak genliklerdeki uyumsuzlukları incelemek için ikinci hata fonksiyonu(Denk.4) kullanılarak inversiyon tekrarlandı. Sonuçların esas itibarı ile birinci inversiyondan elde edilenlerden farklı olmadığı görüldü(Tablo 4). Kaynak ve/veya alıcı bölgesinde tabakalı bir kabuk modeli kullanılarak yapılan deneylerimiz de esas itibarı ile aynı sonuçları verdiler.

Dalga şekillerinin inversiyonu Bartın depreminin odak mekanizmasının doğrultusu $28^{\circ}D$, eğimi $38^{\circ}GD$ olan bir ters faylanma belirtmektedir. Kayma vektörünün fayın doğrultusu ile yaptığı açı (kayma açısı)(Aki ve Richards,1980) 80° dir. Centroid(kayma hareketinin başladığı noktası) derinliği 4.2 km olup sismik moment 3.9×10^{25} dyn. cm dir. Kaynak zaman fonksiyonu(source time function) emerjans bir karakter göstermektedir(Şekil 5). Toplam sismik momente en büyük katkıyı kaynak zaman fonksiyonunun son altı terimi sağlamaktadır. Bununla birlikte sismik momentin gerçek değeri tahmin edilen kaynak derinliğine bağlıdır. Sismik moment için bizim bulduğumuz değer Kudo(1983) nun yüzey dalgalarının analizinden bulduğu 4.0×10^{25} dyn.cm değerine çok yakındır.

Bu çalışmada elde edilen kaynak mekanizmasını diğer araştırcıların mekanizma çözümleri ile karşılaştırmak amacı ile diğer araştırcıların fay düzlemi çözümleri için yapay sismogramlar hesaplanarak gözlemsel sismogramlar ile karşılaştırıldı(Şekil 7). Kaynak mekanizmasına bir miktar doğrultu atımlı bileşenin eklenmesi halinde gözlemsel sismogramlar ile yapay sismogramlar arasında hem dalga şekilleri, hemde genliklerdeki benzerlikler hemen bozulmaktadır. Özellikle SH dalgalarında bu bozulmalar büyüktür.

Fay düzlemi çözümü, episantrın yeri, odak derinliği, eşsizdede eğrilerinin şekilleri ve büyülükleri ile Amasra yakınındaki kıyı yükselmesi(Şekil 2) kıyıdır 10 km uzakda ve kıyıya paralel uzanan, güneydoğuya eğimli bir ters faylanma ile açıklanabilmektedir. Karadeniz'in Türkiye kıyılarında alınan çok kanallı yansıtma profillerinde (Letouzey ve diğ.,1977), güneydoğuya eğimli ters fayların

görülmlesi(Şekil 8)de güneydoğuya eğimli düğüm düzleminin gerçek fay düzlemi olduğunu desteklemektedir.

KARADENİZ'İN TEKTONİĞİ HAKKINDA DOŞONCELER

Karadeniz güneyde Pontid dağları, kuzeyde Kırım ve kuzeydoğuda Kafkas dağ zincirleri ile sınırlanmış küçük bir deniz havzasıdır. Orta kısımlarında derinliği 2000 metreden fazla olan Karadeniz kuzey kenarında geniş bir şelf bölgesine sahiptir. Güney ve doğu kenarlarında ise şelf bölgesi oldukça dar ve dik eğimli olup çok sayıda kanyon tarafından kesilmiştir(Şekil 9)(Ross ve diğ.,1974; Letouzey ve diğ.,1977). Karadeniz havzasının orta kısımlarında 8 km kalınlığında bir okyanus tipi kabuk vardır. Bu kabuğun üstü kalınlığı 8 ile 15 km arasında değişen sedimanlarla örtülüdür. Şelf bölgesinde 35-40 km kalınlığında normal bir kıtasal kabuk vardır(Neprochnov ve diğ.,1974).

Karadeniz'deki sismik aktiviteyi(Şekil 1) çoğunlukla kıyı seride meydana gelen sıçradaklı orta büyüklükdeki depremler oluşturmaktadır. Bunlardan bazılarının magnitüdleri 5 den büyuktur (Ergin ve diğ.,1967; Karnik,1971; Riznichenko ve diğ.,1975). Karadeniz'in kuzeydoğu kıyısında sismik aktivite Kafkas'lardan Kırıma doğru uzanmaktadır. Fay düzlemi çözümleri(Shirokova,1967 ; McKenzie,1972; Jackson and McKenzie,1984) ters faylanma göstermektedir(Şekil 9). Karadeniz'in güney kıyısındaki sismik aktivitenin özellikleri iyice anlaşılmış değildir. Bu çalışmada Bartın depreminin odak mekanizmasının ters faylanma olduğunun belirlenmesi Karadeniz'in güney kenarında meydana gelen depremlerin daha güneydeki sağ yönlü doğrultu atımlı Kuzey Anadolu Fayı boyunca meydana gelen depremlerden farklı olduklarına işaret etmektedir. Kuzeybatıdaki bir çözüm haricinde Karadeniz'deki tüm fay-düzlemi çözümleri düğüm düzlemlerinden birisi kıyıyla paralel olan ters faylanmalar göstermektedirler. Bu faylanma geometrisi kıyıyla yaklaşık olarak dik olan sıkışmaların tektonik rejimde etkili olduğunu belirtmektedir.

Jeofizik çalışmalar Hazar Denizi'nin güney kısımlarında Karadeniz havzasındakine benzer kısmen değişime uğramış bir okyanus kabuğu

bulunduğunu göstermiştir(Neprochnov,1968; Neprochnov ve diğ.,1970). Karadeniz ve Hazar Denizi'nde bulunan bu okyanus tipi kabuğun orijini hakkında çeşitli teoriler ileri sürülmüştür. Yeni çalışmalar bu kabuğun mezozoik sırasında kuzey Neotethys'in ark-gerisi bir basen içinde kuzeye doğru yitimi sonucu olduğunu benimsemektedirler(Erickson ve Simmons,1974; Adamia ve diğ.,1977; Letouzey ve diğ.,1977; Şengör ve diğ.,1980; Berberian,1983). Gülen(1984) Karadeniz ve Hazar Denizi ark-gerisi basenlerinin Eosen sonlarında birleşik olduklarını ve Kafkasya bölgesinin Karadeniz-Hazar Denizi ark-gerisi baseninin orta kısmını oluşturduğunu önermiştir. Kütasal kabuğun kuzey ve güneyden bindirmesi sonucu ark-gerisi basenin bu bölümü tamamıyla yok edilmiştir. Berberian(1983)a göre güney Hazar Denizi baseni kompresyonla oluşan bir çöküntü olup çöküntünün kenarları boyunca kıtasal kabuk basen altındaki okyanus kabuğu üzerine bindirmektedir. Bu çalışmada Karadeniz'in aktif tektoniği için yukarıdakine benzer bir mekanizma önerilmektedir. Kuzey-güney doğrultusunda etkiyen sıkışma kuvvetlerinin etkisi altında kuzey ve güneydeki kıtasal kabuk Karadeniz'in ortasındaki okyanus kabuğu üzerine bindirmektedir. Diğer bir deyişle Karadeniz'in kuzey kenarında kuzeye doğru güney kenarında ise güneye doğru yitim başlangıcı söz konusudur,

SONUÇLAR

3 Eylül 1968 Bartın depreminin odak mekanizması Karadeniz'in güney kenarında aktif ters faylanmayı gösteren ilk sismolojik bulgudur. Bu çalışmada P ve SH dalgalarına ait sismogramların modellenmesi ile bulunan kaynak mekanizması çözümü, daha önce sınırlı sayıdaki ilk hareket gözlemlerinden bulunan çözümlerden farklı olarak, tam bir ters faylanma göstermektedir. Düğüm düzlemlerinin her ikisi de kıyıya hemen hemen paralel olup güneydoğuya eğimli düğüm düzleminin gerçek fay düzlemi olduğu düşünülmektedir. Amasra-Bartın açıklarında ölçülen yansımaya profillerinde gözlenen ters faylanmanın eğimlerinin bu düzlemin eğimine yakın oluşu(Şekil 8)(Letouzey ve diğ.,1977)ve Bartın depremi sırasında Amasra'da kıyının yükselmesi(Ketin ve Abdüsselamoğlu,1970) bu düşünceyi desteklemektedir.

Karadeniz muhtemelen eski bir ada yayının gerisinde gelişmiş olan küçük bir okyanus havzasıdır(Erickson ve Simmons,1974). Orta kısimlarında sismik aktivite bulunmayıp kenarlarında zaman zaman orta şiddetde depremlerin de görüldüğü pek yoğun olmayan bir sismik faaliyet vardır. Karadeniz'in güney ve kuzeydoğu kenarlarında gözlenen orta büyüklüklerdeki depremler ve bunların fay-düzlemi çözümleri bu kenarların tektonik bakımından aktif olduğunu ve yaklaşık kuzey-güney doğrultulu sıkışmaların etkisiyle deformasyona uğradıklarını göstermektedir. Sismisite, fay-düzlemi çözümleri ve diğer jeofizik veriler Karadeniz'in bugün yaklaşık kuzey-güney doğrultusundaki bir sıkışmanın etkisi ile kapanmakta olduğunu düşündürmektedir. Karadeniz'in aktif tektoniğinin iyice anlaşılmaması için ayrıntılı sismolojik çalışmalarla ihtiyaç vardır.

TEŞEKKÜR

Bu çalışma Ümer Alptekin Fulbright bursu ile M.I.T. de bulunduğu sırada gerçekleştirilmiştir. Sismisite haritasını hazırlayan Michael Guenette'e, çalışmanın çeşitli safhalarında düşünçelerinden yararlandığımız Dr.Levent Gülen, Dr.Haluk Eyidoğan,Dr. Robert McCaffrey ve Dr.Anne Trehu'ya teşekkür ederiz.

Bu araştırma USGS Grants 14-08-0001-G-818 ve 14-08-0001-G-959 ile desteklenmiştir.

K A Y N A K L A R

- Adamia,S.A., Lordkipanidze, M.B. and Zakariadze,G.S.,1977.
Evolution of an active continental margin as exemplified
by the Alpine history of the Caucasus.Tectonophysics,40:
183-199.
- Aki,K.and Richards,P.,1980. Quantitative seismology: Theory and
methods , W.H.Freeman, San Francisco.
- Albers,J.P.and Kalafatçioğlu,A.,1969.Bartın-Amasra Earthquake,
Turkey,September 3,1968.U.S.G.S.Project Report(IR)TU-5.
- Alptekin,Ü.,Nabelek,J.L. and Toksöz,M.N.,1985. Source mechanism
of the Bartın earthquake of 3 September 1968 in northwes-
tern Turkey: Evidence for active thrust faulting at the
southern Black Sea margin, Tectonophysics (in press).
- Alptekin,Ü.,1978. Batı Anadolu Depremlerinin Odak Mekanizmaları
ve Bunların Aktif Tektonik İle İlişkileri, 2.odak mekaniz-
maları ve plaka tektoniği modeli, Jeofizik C.VII. s.3,
35-57.
- Alptekin,Ü.,1973. Focal mechanism of earthquakes in western Turkey
and their tectonic implications. Ph.D.thesis, New Mexico
Inst.Mining and Tech., U.S.A.
- Alsan,E.,Tezuçan,L. and Bath,M.,1975. An earthquake catalogue for
Turkey for the interval 1913-1970. Kandilli Observatory,
Istanbul,Turkey.
- Berberian,M.,1983. The southern Caspian: A compressional depression
floored by a trapped, modified oceanic crust. Can.J.Earth
Sci., 20: 163-183.
- Büyükaşikoğlu,S.,1980. Eurasian-African plate boundary in southern
Turkey and eastern Mediterranean, Proc. 7th World Conf.
Earthquake Eng. Geoscience Aspects, Part I, Vol.1:209-212.

- Canitez,N. and Ücer,S.B.,1967. Computer determinations for the fault-plane solutions in and near Anatolia.Tectonophysics, 4:235-244.
- Constantinescu,L.,Ruprechtova,L. and Enescu,D.,1966.Mediterranean-Alpine earthquake mechanisms and their sismotectonic implications. Geophys.J.R.Astron. Soc.,10:347-368.
- Dewey,J.W.,1976. Seismicity of northern Anatolia. Bull.Seismol. Soc. Am.,3:843-868.
- Ergin,K.,Güçlü,U. and Uz,Z.,1967. Türkiye ve Civarının Deprem Kataloğu. Istanbul Technical University,Mining Faculty, Earth Physics Institute Publication No.24,Istanbul.
- Ergünay,O. and Tabban,A.,1983. Isoseismal map of the Bartın Earthquake based on the official damage statistics of the General Directorate of Disaster Affair of the Government of Turkey. Unpublished documents and map.
- Erickson,A. and Simmons,G.,1974. Environmental and geophysical interpretation of heat-flow measurements in the Black Sea. In E.T.Degens and D.A.Ross(Editors), The Black Sea-Geology, Chemistry, and Biology,Am.Assoc.Petr.Geol.Mem.,20:50-62.
- Eyidoğan,H.,1983. Bitlis-Zagros bindirme ve kırımlı kuşağının sismotektonik özellikleri, Ph.D.thesis, İstanbul Tech. Univ.,İstanbul,Turkey:111 p.
- Geological Map of Turkey, scale 1/500.000.Maden Tetkik ve Arama Enst.,Ankara (1961-1964).
- Gülen,L.,1984. Sr,Nd,Pb isotope and trace element geochemistry of calcalkaline and alkaline volcanics,eastern Turkey. Ph.D.thesis, Massachusetts Inst. of Tech., U.S.A.
- Jackson,J. and McKenzie,D.,1984.Active tectonics of the Alpine-Himalayan belt-between western Turkey and Pakistan. Geophys.J.R.Astron.Soc.,77:185-264.
- Karnik,V.,1971.Seismicity of the European Area,Part 2; Czechoslovak Academy of Sciences,D.Reidel Publishing Co., Dordrecht,Holland.

Ketin, İ. and Abdüsselamoğlu, Ş., 1970. Bartın depreminin etkileri, Tür.Jeol.Kur.Bül., 12:66-76.

Kudo, K., 1983. Seismic source characteristics of recent major earthquakes in Turkey. In Y.Ohta(Editor), A Comprehensive Study on Earthquake Disasters in Turkey in View of Seismic Risk Reduction, Hokkaido University, Sapporo, Japan.

Lander, J.F. (Editor), 1969. Seismological Notes-September and October 1968. Seismol. Soc. Am., 59:1023-1030.

Langston, C.A. and Helmberger, D.V., 1975. A procedure for modeling shallow dislocation sources. Geophys.J.R.Astr.Soc., 42: 117-130.

Letouzey, J., Biju-Duval, B., Dorkel, A., Gonnard, R., Kristtchev, K., Montadert, L. and Sungurlu, O., 1977. The Black Sea: A marginal basin, geophysical and geological data. In B.Biju-Duval and L.Montadert(Editors), International Symposium on the Structural History of the Mediterranean Basin, Edition Technip, Paris:363-375.

McCaffrey, R. and Nabelek, J., 1984. The geometry of back arc thrusting along the eastern Sunda Arc, Indonesia: Constraints from earthquake and gravity data-Jour.Geophys.Res., 89:6171-6179.

McKenzie, D., 1972. Active tectonics of the Mediterranean region. Geophys.J.R.Astron.Soc., 30:109-185.

McKenzie, D., 1978. Active tectonics of the Alpine-Himalayan Belt: The Aegean Sea and surrounding regions. Geophys.J.R.Astron.Soc., 55:217-254.

Nabelek, J.L., 1984. Determination of earthquake source parameters from inversion of body waves. Ph.D.thesis, Massachusetts Inst. of Tech., U.S.A.

Nabelek, J., 1985. Geometry and mechanism of faulting of the 1980 El Asnam, Algeria, earthquake from inversion of teleseismic body waves and comparison with field observations. Jour. Geophys.Res., in press.

- Neprochnov,Y.P.,1968. Structure of the earth's crust of epi-continental seas: Caspian, Black and Mediterranean.Can. Jour.Earth Sci.,5:1037-1043.
- Neprochnov,Y.P.,Kominskaya,I.P. and Malovitsky,Y.P.,1970. Structure of the crust and upper mantle of the Black and Caspian Seas. Tectonophysics, 10:517-538.
- Neprochnov,Y.P.,Neprochnova,A.F. and Mirlin,Y.G.,1974. Deep structure of the Black Sea basin. In E.T.Degens and D.A. Ross(Editors), The Black Sea-Geology,Chemistry, and Biology, Am.Assoc.Petr.Geol.Mem.20:35-49.
- Riznichenko,Y.P.,Drumya,A.V. and Dzhibladze,E.A.,1975. Seismicity in the Earth's Crust and the History of Development of the Black Sea Basin.(NAUKA),Moscow,U.S.S.R.
- Ross,D.A.,Uchupi,E. and Bowin,C.O.,1974. Shallow structure of the Black Sea. In E.T.Degens and D.A.Ross(Editors),The Black Sea-Geology, Chemistry, and Biology,Am.Assoc.Petr.Geol. Mem.20:11-34.
- Shirokova,E.I.,1967. General features in the orientation of principal stresses in earthquake foci in the Mediterranean-Asian seismic belt. Izu.Acad.Nauk.USSR, Ser Geophys.,1:12-22.
- Soysal,H.,Sipahioğlu,S.,Kolçak,D. and Altınok,Y.,1981. Türkiye ve Çevresinin Tarihsel Deprem Kataloğu,Türkiye Bilimsel ve Araştırma Kurumu,Proje No:TBAG 341.
- Sengör,A.M.C.,1979. The North Anatolian transform fault: Its age, offset and tectonic significance. J.Geol.Soc.London, 136: 269-282.
- Sengör,A.M.C.,Yılmaz,Y. and Ketin,I.,1980. Remnants of a pre-late Jurassic ocean in northern Turkey:Fragments of Permian-Triassic Paleo-Tethys.Geol.Soc.Am.Bull.,91(Part I):499-609.
- Sengör,A.M.C. and Canitez,N.,1982. The North Anatolian fault. In H.Berckhemer and K.Hsu(Editors), Alpine and Mediterranean Geodynamics,Geodyn.Ser.,Am.Geophys.Union, 7:205-216.

- Şengör,A.M.C.,Büyükaşikoğlu,S. and Canitez,N.,1983.Neotectonics
of the Pontides: Implications for "incompatible"structures
along the North Anatolian Fault,J.Struct.Geol.,5:211-216.
- Toksöz,M.N.,Shakal,A.F. and Michael,A.J.,1979.Space-time migration
of earthquakes along the North Anatolian fault zone and
seismic gaps. Pure App.Geophys.,117:1258-1270.
- Trehu,A.M.,Nabelek,J.L. and Solomon,S.C.,1981. Source characteriza-
tion of two Reykjanes ridge earthquakes:Surface waves and
moment tensors; P waveforms and nonorthogonal nodal planes.
Jour.Geophys.Res.,86:1701-1724.

ŞEKİL AÇIKLAMALARI

- Şekil 1.** Kuzey Türkiye ve Karadeniz'in 1900 den 1981 Haziran'a kadar olan dönemdeki depremSELLİĞİ. Büyük üçgenler magnitüdleri(m_b)5 ve daha büyük olan depremleri, küçük kareler magnitüdleri 5 den küçük olan depremleri gösterirler. 1963 den önceki veriler Alsan ve diğ.(1975) ve Ergin ve diğ.(1967) den; 1963 den sonraki veriler NOAA (National Oceanic and Atmospheric Administration) deprem veri kütüklerinden alınmıştır. Bartın depreminin episantırı yıldız ile belirtilmiştir. Sağ yönü doğrultu atımlı Kuzey Anadolu Fayı'nın izi gösterilmiştir.
- Şekil 2.** Bartın depreminin episantır bölgesinin haritası. Eşidet eğrileri kalın sürekli çizgilerle gösterilmiştir (Ergünay ve Tabban,1983). ISC nin verdiği episantır ile ana şok için bu çalışmada hesaplanan episantır (± 5 km lik belirsizlik ile) gösterilmiştir. Küçük siyah daireler ISC nin belirlediği artsarsıntılarının episantılarını göstermektedir. Gölgeli alan Ketin ve Abdüsselamoğlu(1970)da belirtilen kıyı yükselmesinin gözlendiği bölgeyi belirtmektedir. Faylor kesik veya sürekli ince çizgilerle gösterilmiştir(Türkiye Jeoloji Haritası 1961-1964; Ketin ve Abdüsselamoğlu,1970).
- Şekil 3.** Bartın depremi için gözlenen ilk hareketler ve fay-düzleme çözümü(alt yarıkürenin eşit alan izdüşümü). Dolu ve boş daireler sırasıyla kompresyonları ve dilatasyonları göstermektedir. Çapraz semboller nodal gelişleri belirtmektedir. Örnek sismogramlar doğrudan gelen P dalgalarının genliklerinin istasyonların düşüm düzlemlerine yakınlıklarına göre nasıl değiştığını göstermektedir. Oklar kısa peryodlu P dalgalarının geliş zamanlarını belirtmektedir. Düğüm düzlemlerine yakın istasyonlar(nodal istasyonlar)daki büyük genlikli gelişler yansımaya fazla rıdır(pP ve sP). İlk hareket verileri odak mekanizmasının ters faylanma olduğunu göstermektedir. Düğüm düzlemleri uzun peryodlu P ve SH sismogramlarının inversiyonu

ile belirlenmiştir. P,I,B,X ve Y eksenleri içi dolu kareler ile belirtilmişlerdir. İlk hareketlerin izdüşümünde ışının odağı terkedis açısını hesaplamak için odak çevresindeki P dalgası hızının 6.0 km/san. olduğu kabul edilmiştir.

- Şekil 4. Bartın depremi için bu çalışmada ve diğer çalışmalarda elde edilen fay-düzlemi çözümlerini karşılaştırılması.
1) Bu çalışmada bulunan çözüm, 2) Jackson ve McKenzie (1984)nin çözümü, 3) Kudo(1983)nun çözümü ve 4) Şengör ve diğ.(1983) tarafından bulunam çözüm.
- Şekil 5. Bartın depremi için P ve SH dalgalarının inversiyonu ile bulunan nokta kaynak zaman fonksiyonu.
- Şekil 6. P ve SH dalgaları için gözlemsel(sürekli çizgiler) ve yapay(kesik çizgiler)sismogramlar. Sismogramların genlikleri büyütmesi 1500 olan 40° uzaklıktaki bir aletle kayıt edilen genlige göre normalize edilmiştir. Sismogramın inversiyonda kullanılan kısmı düşey kısa çizgilerle belirtilmiştir. İversiyondan bulunan fay düzleme çözümü ve doğrudan gelen dalgaların polaritelerinin odak külesi üzerindeki izdüşümleri de gösterilmiştir.
- Şekil 7. Bartın depremi için bulunan farklı kaynak mekanizmaları için hesaplanan yapay(kesik çizgiler) P ye SH sismogramları ile gözlemsel (sürekli çizgiler) sismogramların karşılaştırılması. 1)Bu çalışmada bulunan çözüm için dalga şekilleri, 2)Jackson ve McKenzie(1984) tarafından verilen çözüm için dalga şekilleri, 3)Kudo(1983) tarafından yerilen çözüm için dalga şekilleri ve 4)Şengör ve diğ.(1983) tarafından verilen çözüm için dalga şekilleri.
- Şekil 8. Karadeniz'in güneyinde ölçülen çok kanallı yansımaprofillerine bir örnek. Profilin yeri indeks haritasında gösterilmiştir. Türkiye kıyıları yakınında temel kayaya

nüfuz eden ters faylanma ve sedimanlardaki şiddetli deformasyonlar dikkat çekicidir(Letouzey ve diğ.,1977 den alınmıştır).

Şekil 9. Kuzey Türkiye ve Karadeniz'in basitleştirilmiş tektonik haritası. Karadeniz kenarlarında oluşan orta büyüklüklerdeki depremler için literatürde bulunabilen fay-düzlemi çözümleri gösterilmiştir. 30.6.1956 depremine ait çözüm Constantinescu ve diğ.(1966)den, 20.5.1959 depremine ait çözüm Shirokova(1967)dan, 16.7.1963,12.7.1966 ve 3.9.1978 depremlerine ait çözümler McKenzie(1972) ve Jackson ve McKenzie(1984)den alınmıştır. 3.9.1968 depremine ait çözüm bu çalışmada bulunan çözümüdür.

Orijin Zamanı		Episantır		Derinlik		Mak.Şiddet		Verilerin Kaynağı	
Sa.	Dak.	Enl. °N	Bayı. °E	km	m_b	M_s	I_0	ISC ¹	USCGS ²
08	19	52.6	41.81	32.39	5	5.7	-	VIII	Dewey(1976)
08	19	52.2	41.80	32.39	5	5.7	-	-	8.U. çalışma
08	19	56.2	41.77	32.50	15(sabit)	-	-	-	
08	19	51.6	41.78	32.43	5(Sabit)	-	-	-	

¹ International Seismological Center

² United States Coast and Geodetic Survey

Tablo 1. 3 Eylül 1968 Bartın Depreminin Odak Parametreleri.

	Kalınlık	v_p (km/san.)	v_s (km/san.)	Yoğunluk (g/cm ³)
Kaynak Bölgesi	Yarı ortam	6.00	3.46	2.50
Alici Bölgesi	Yarı ortam	6.00	3.46	2.50
1. katman	0-100 m	6.00	3.46	2.50
2. katman	100-200 m	6.00	3.46	2.50
3. katman	200-300 m	6.00	3.46	2.50
4. katman	300-400 m	6.00	3.46	2.50
5. katman	400-500 m	6.00	3.46	2.50
6. katman	500-600 m	6.00	3.46	2.50
7. katman	600-700 m	6.00	3.46	2.50
8. katman	700-800 m	6.00	3.46	2.50
9. katman	800-900 m	6.00	3.46	2.50
10. katman	900-1000 m	6.00	3.46	2.50
11. katman	1000-1100 m	6.00	3.46	2.50
12. katman	1100-1200 m	6.00	3.46	2.50
13. katman	1200-1300 m	6.00	3.46	2.50
14. katman	1300-1400 m	6.00	3.46	2.50
15. katman	1400-1500 m	6.00	3.46	2.50
16. katman	1500-1600 m	6.00	3.46	2.50
17. katman	1600-1700 m	6.00	3.46	2.50
18. katman	1700-1800 m	6.00	3.46	2.50
19. katman	1800-1900 m	6.00	3.46	2.50
20. katman	1900-2000 m	6.00	3.46	2.50
21. katman	2000-2100 m	6.00	3.46	2.50
22. katman	2100-2200 m	6.00	3.46	2.50
23. katman	2200-2300 m	6.00	3.46	2.50
24. katman	2300-2400 m	6.00	3.46	2.50
25. katman	2400-2500 m	6.00	3.46	2.50
26. katman	2500-2600 m	6.00	3.46	2.50
27. katman	2600-2700 m	6.00	3.46	2.50
28. katman	2700-2800 m	6.00	3.46	2.50
29. katman	2800-2900 m	6.00	3.46	2.50
30. katman	2900-3000 m	6.00	3.46	2.50
31. katman	3000-3100 m	6.00	3.46	2.50
32. katman	3100-3200 m	6.00	3.46	2.50
33. katman	3200-3300 m	6.00	3.46	2.50
34. katman	3300-3400 m	6.00	3.46	2.50
35. katman	3400-3500 m	6.00	3.46	2.50
36. katman	3500-3600 m	6.00	3.46	2.50
37. katman	3600-3700 m	6.00	3.46	2.50
38. katman	3700-3800 m	6.00	3.46	2.50
39. katman	3800-3900 m	6.00	3.46	2.50
40. katman	3900-4000 m	6.00	3.46	2.50
41. katman	4000-4100 m	6.00	3.46	2.50
42. katman	4100-4200 m	6.00	3.46	2.50
43. katman	4200-4300 m	6.00	3.46	2.50
44. katman	4300-4400 m	6.00	3.46	2.50
45. katman	4400-4500 m	6.00	3.46	2.50
46. katman	4500-4600 m	6.00	3.46	2.50
47. katman	4600-4700 m	6.00	3.46	2.50
48. katman	4700-4800 m	6.00	3.46	2.50
49. katman	4800-4900 m	6.00	3.46	2.50
50. katman	4900-5000 m	6.00	3.46	2.50
51. katman	5000-5100 m	6.00	3.46	2.50
52. katman	5100-5200 m	6.00	3.46	2.50
53. katman	5200-5300 m	6.00	3.46	2.50
54. katman	5300-5400 m	6.00	3.46	2.50
55. katman	5400-5500 m	6.00	3.46	2.50
56. katman	5500-5600 m	6.00	3.46	2.50
57. katman	5600-5700 m	6.00	3.46	2.50
58. katman	5700-5800 m	6.00	3.46	2.50
59. katman	5800-5900 m	6.00	3.46	2.50
60. katman	5900-6000 m	6.00	3.46	2.50
61. katman	6000-6100 m	6.00	3.46	2.50
62. katman	6100-6200 m	6.00	3.46	2.50
63. katman	6200-6300 m	6.00	3.46	2.50
64. katman	6300-6400 m	6.00	3.46	2.50
65. katman	6400-6500 m	6.00	3.46	2.50
66. katman	6500-6600 m	6.00	3.46	2.50
67. katman	6600-6700 m	6.00	3.46	2.50
68. katman	6700-6800 m	6.00	3.46	2.50
69. katman	6800-6900 m	6.00	3.46	2.50
70. katman	6900-7000 m	6.00	3.46	2.50
71. katman	7000-7100 m	6.00	3.46	2.50
72. katman	7100-7200 m	6.00	3.46	2.50
73. katman	7200-7300 m	6.00	3.46	2.50
74. katman	7300-7400 m	6.00	3.46	2.50
75. katman	7400-7500 m	6.00	3.46	2.50
76. katman	7500-7600 m	6.00	3.46	2.50
77. katman	7600-7700 m	6.00	3.46	2.50
78. katman	7700-7800 m	6.00	3.46	2.50
79. katman	7800-7900 m	6.00	3.46	2.50
80. katman	7900-8000 m	6.00	3.46	2.50
81. katman	8000-8100 m	6.00	3.46	2.50
82. katman	8100-8200 m	6.00	3.46	2.50
83. katman	8200-8300 m	6.00	3.46	2.50
84. katman	8300-8400 m	6.00	3.46	2.50
85. katman	8400-8500 m	6.00	3.46	2.50
86. katman	8500-8600 m	6.00	3.46	2.50
87. katman	8600-8700 m	6.00	3.46	2.50
88. katman	8700-8800 m	6.00	3.46	2.50
89. katman	8800-8900 m	6.00	3.46	2.50
90. katman	8900-9000 m	6.00	3.46	2.50
91. katman	9000-9100 m	6.00	3.46	2.50
92. katman	9100-9200 m	6.00	3.46	2.50
93. katman	9200-9300 m	6.00	3.46	2.50
94. katman	9300-9400 m	6.00	3.46	2.50
95. katman	9400-9500 m	6.00	3.46	2.50
96. katman	9500-9600 m	6.00	3.46	2.50
97. katman	9600-9700 m	6.00	3.46	2.50
98. katman	9700-9800 m	6.00	3.46	2.50
99. katman	9800-9900 m	6.00	3.46	2.50
100. katman	9900-10000 m	6.00	3.46	2.50

Tablo 2. Yapay Sismogramların Hesaplanmasında Kullanılan Kabuk Modeli Parametreleri.

İstasyon	Azimut (der.)	Uzaklık (der.)	Kullanılan Dalga Şekli*	Alet Büyüt- mesi
COL	0.	73.7	P,SH	1500
MAT	52.7	76.8	P,SH	3000
SHL	88.7	51.2	P	3000
LAH	93.2	34.9	SH	750
QUE	101.4	30.1	P	6000
KOD	115.2	50.5	P	1500
AAE	168.3	33.1	P,SH	1500
NAI	173.4	43.1	SH	1500
BUL	183.9	61.7	P	1500
WIN	195.4	65.6	P	1500
PTO	282.7	30.5	P,SH	1500
BEC	299.1	73.9	SH	1500
VAL	304.2	30.4	P	1500
ATL	311.4	85.2	P	3000
GDH	332.5	50.2	P	750
NOR	350.7	43.2	SH	750

* P düşey bileşende gözlenen P dalgasını belirtir.

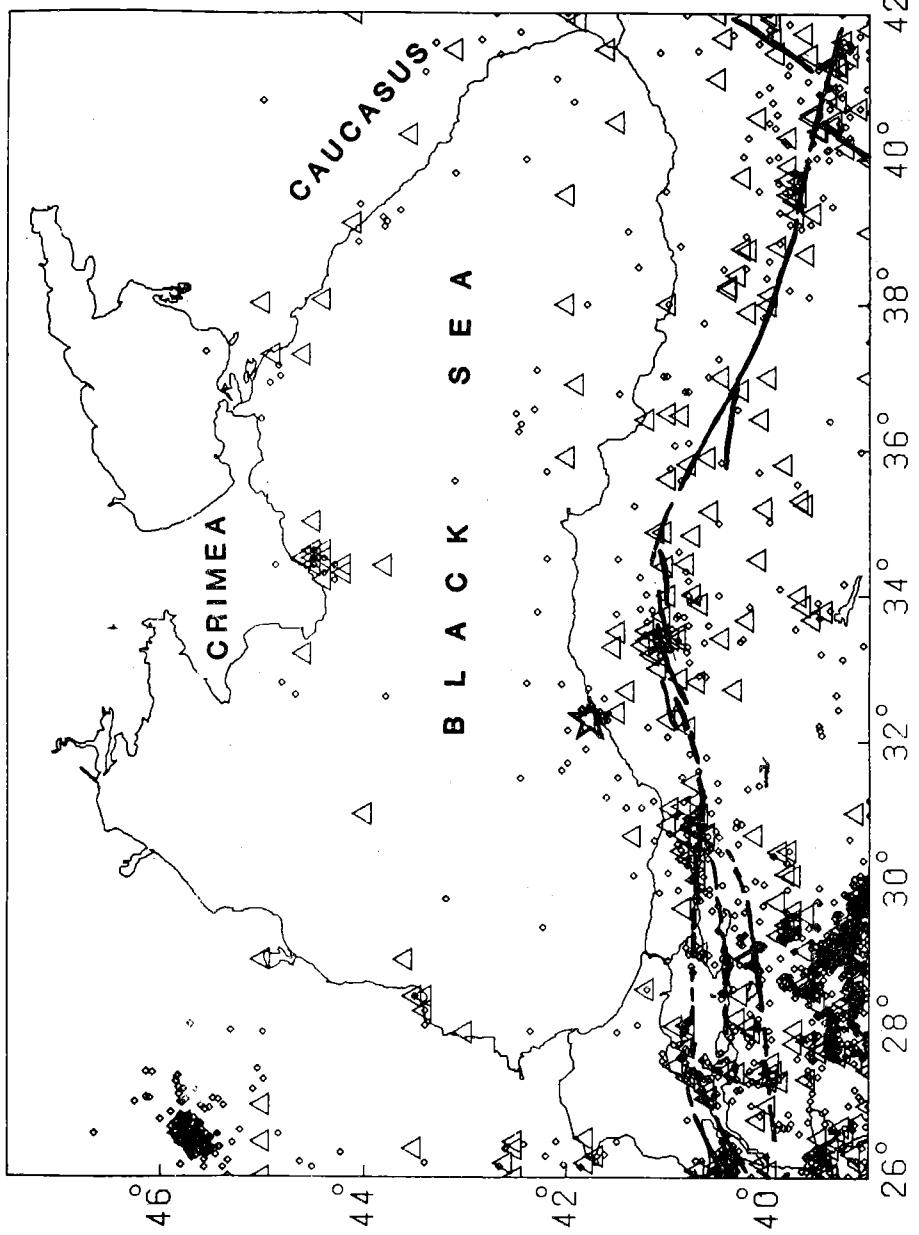
Tablo 3. Cisim Dalgası İnversiyonunda Kullanılan İstasyonların Parametreleri

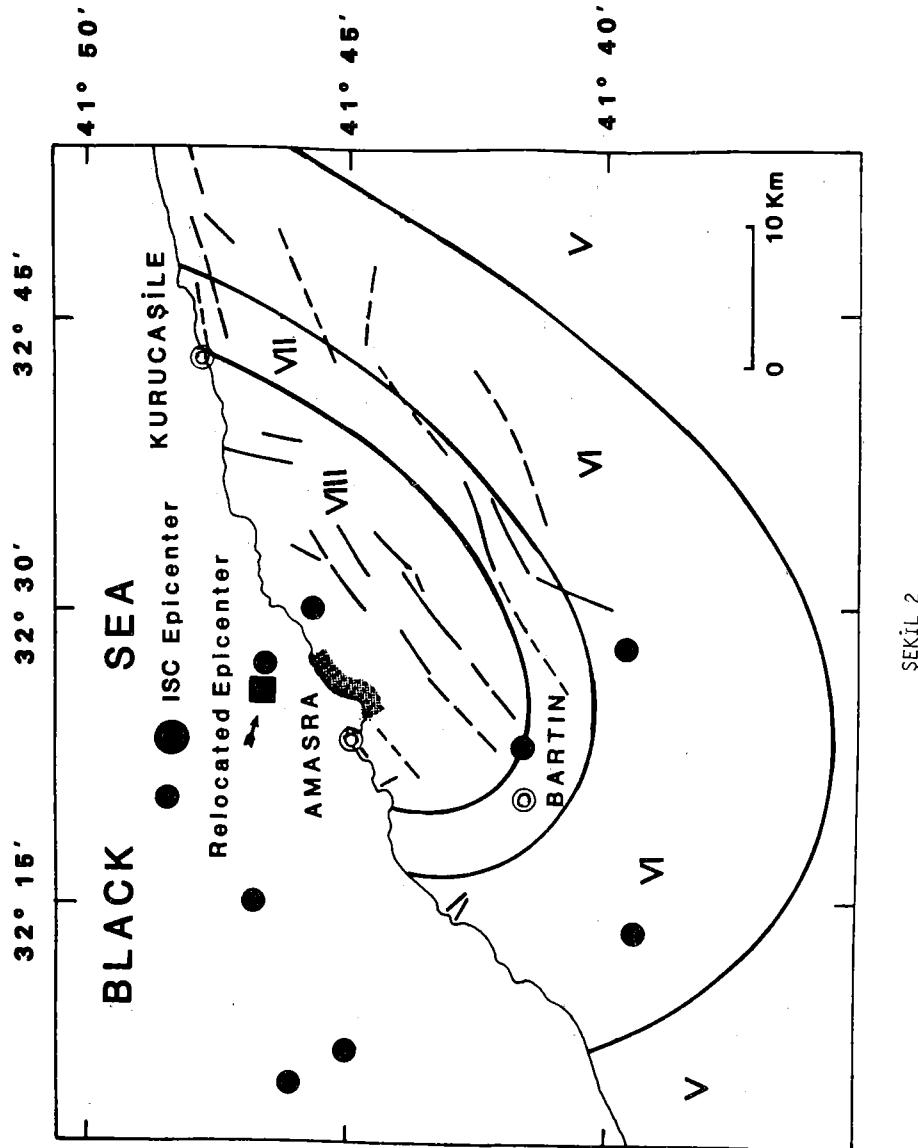
Hata Fonksiyonu*	1	2
Centroid Derinliği (km)	$4.2 \pm 0.6^{**}$	4.2 ± 0.6
Doğrultu(der)	28 ± 4	30 ± 4
Eğim(der)	38 ± 1	32 ± 1
Kayma Açısı(der)	80 ± 4	91 ± 4
Skaler Moment(10^{25} dyn cm)	3.9 ± 0.3	3.8 ± 0.4

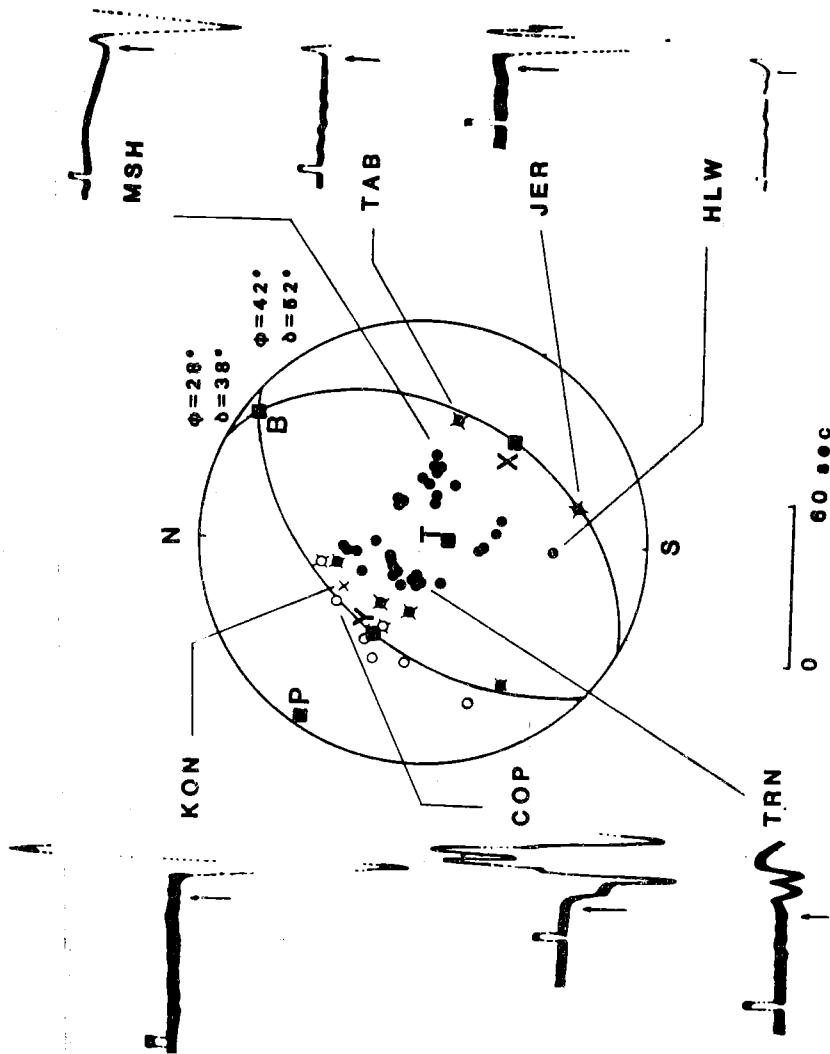
* 1 ve 2 hata fonksiyonları Denk.3 ye Denk.4 ile belirlenmiştir.

**Belirsizlikler 2σ (2 standart sapma) yi gösterir.

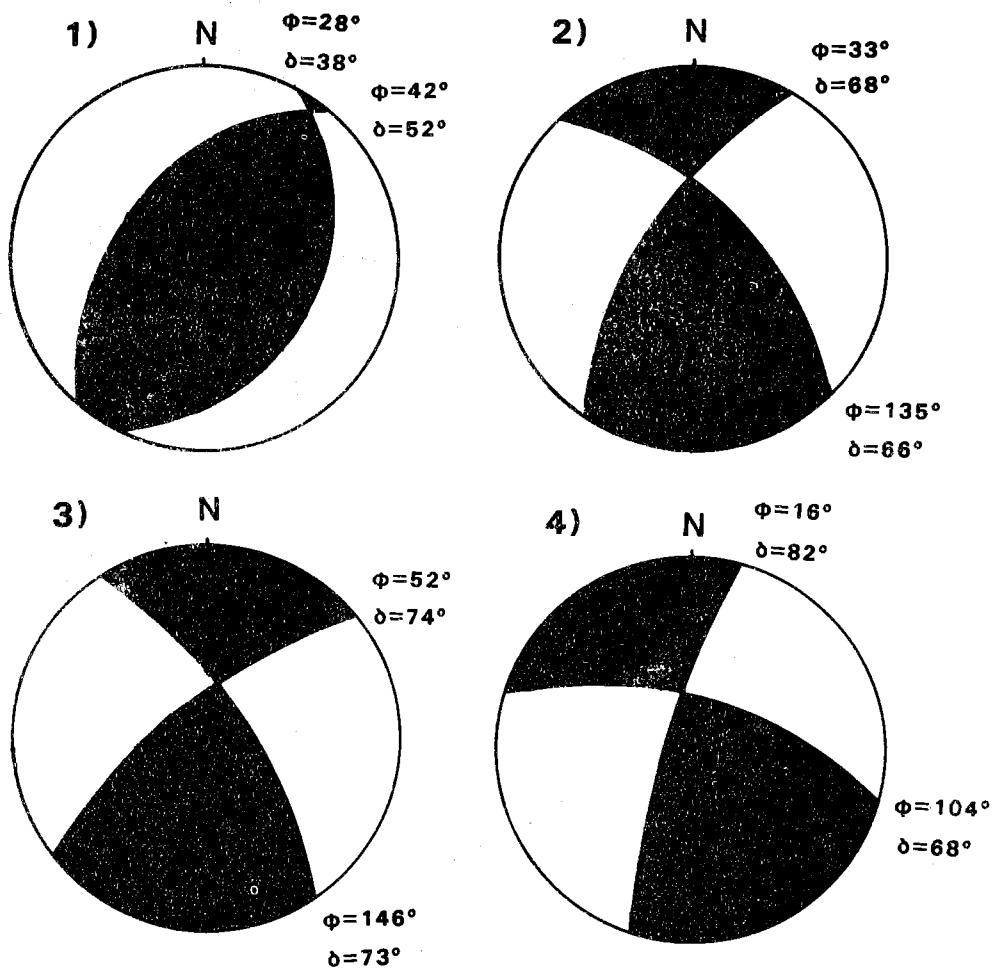
Tablo 4. Farklı Hata Fonksiyonları Kullanılarak Yapılan P ye SH Dalgası İnversiyonlarının Özeti.



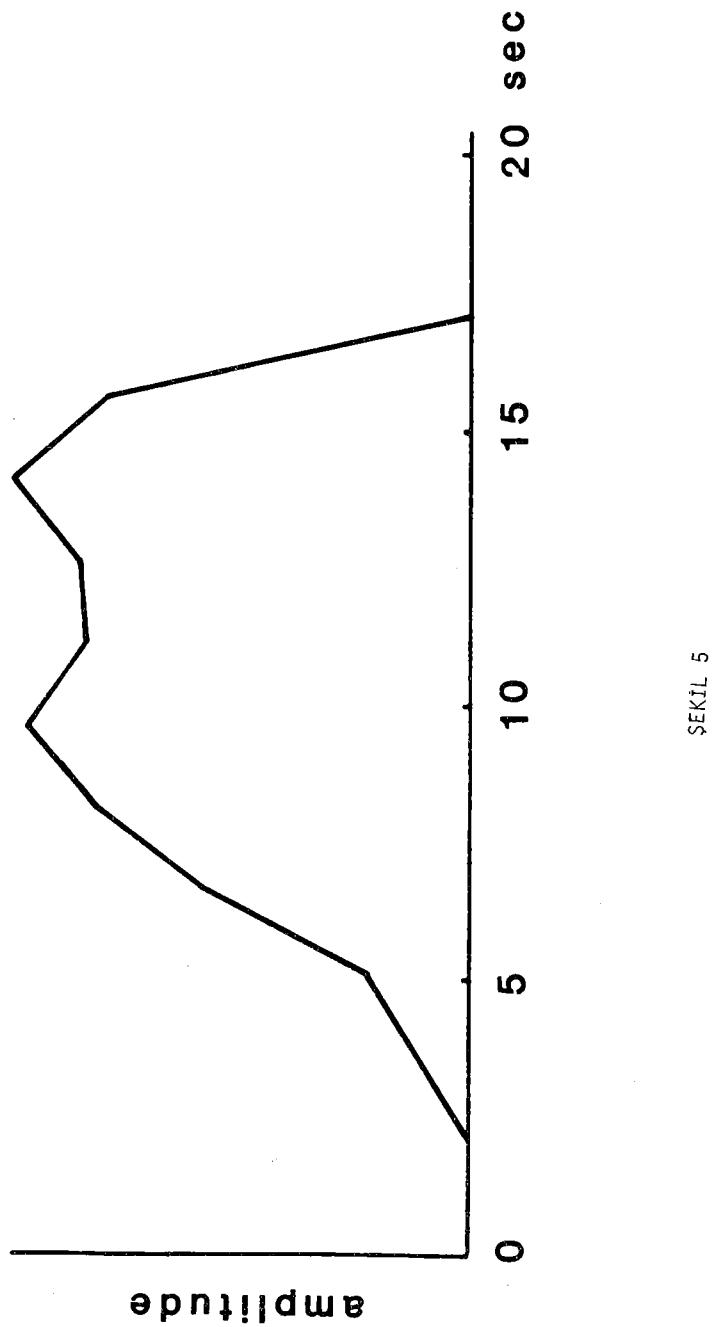




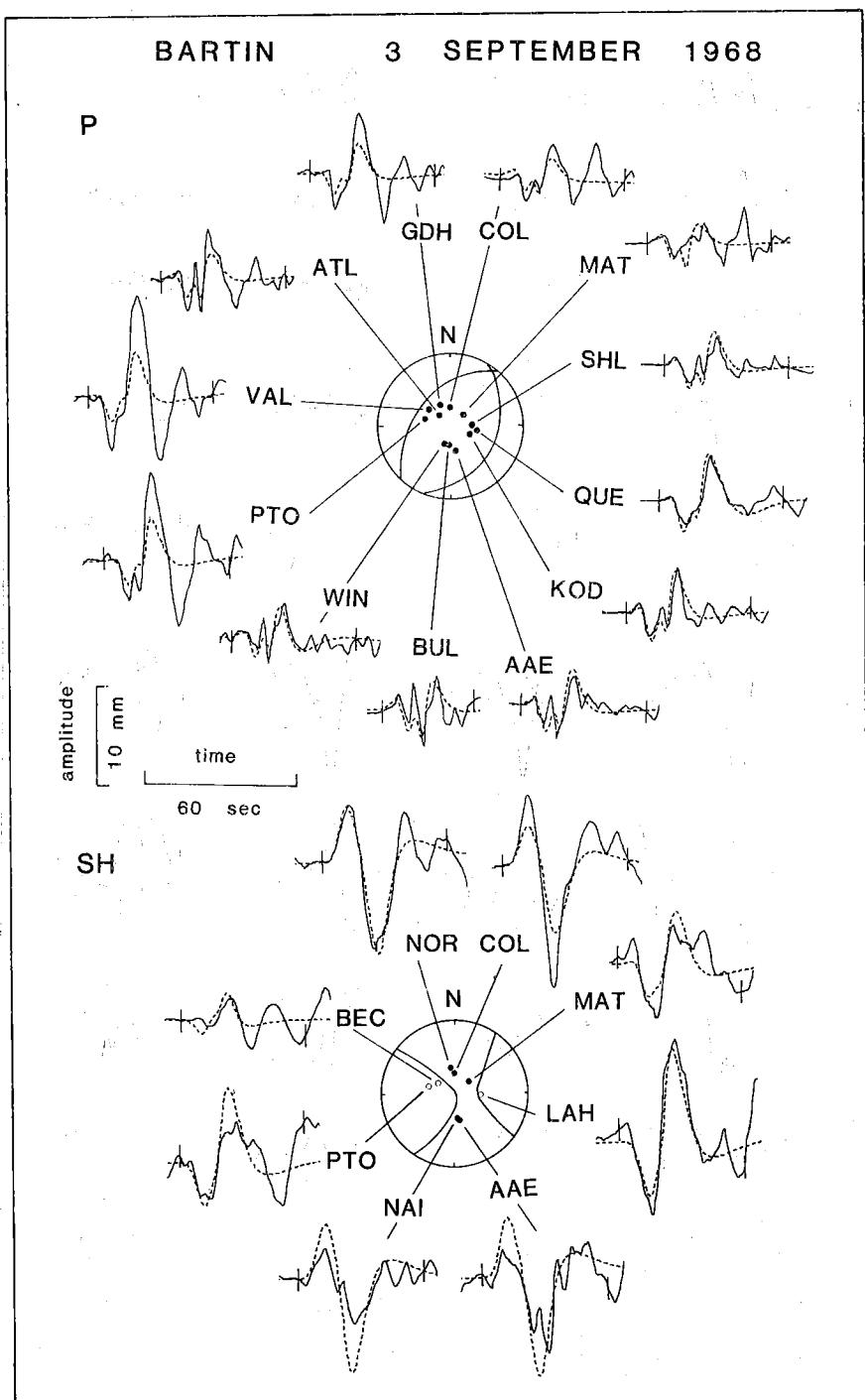
SEKİL 3

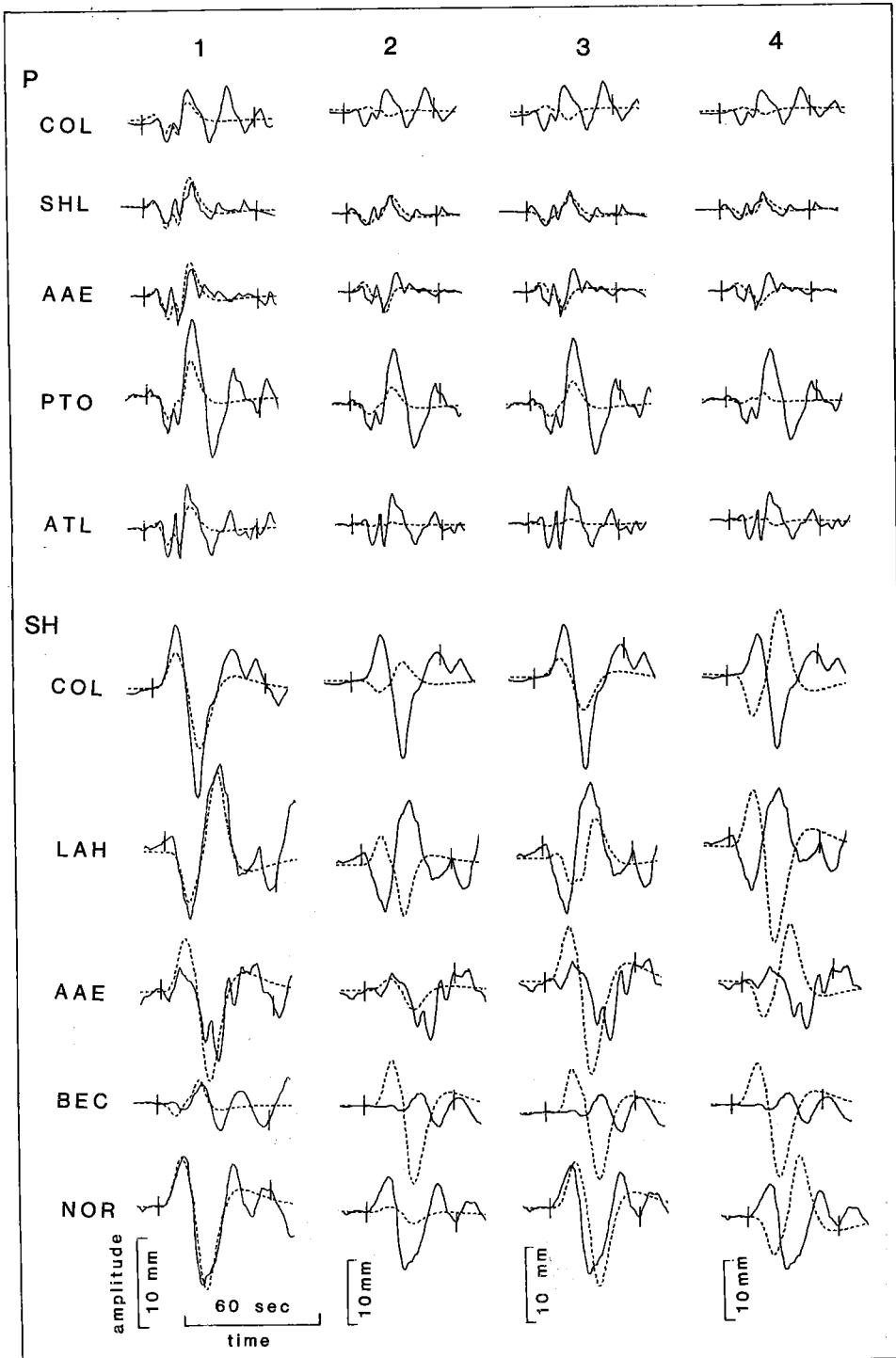


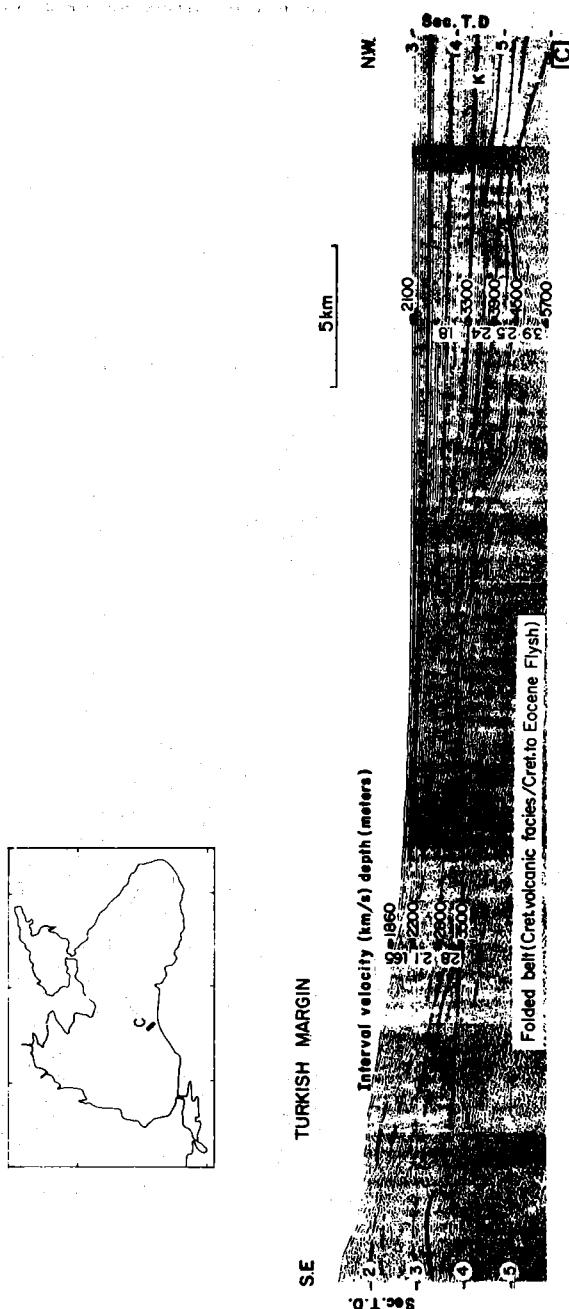
ŞEKİL 4



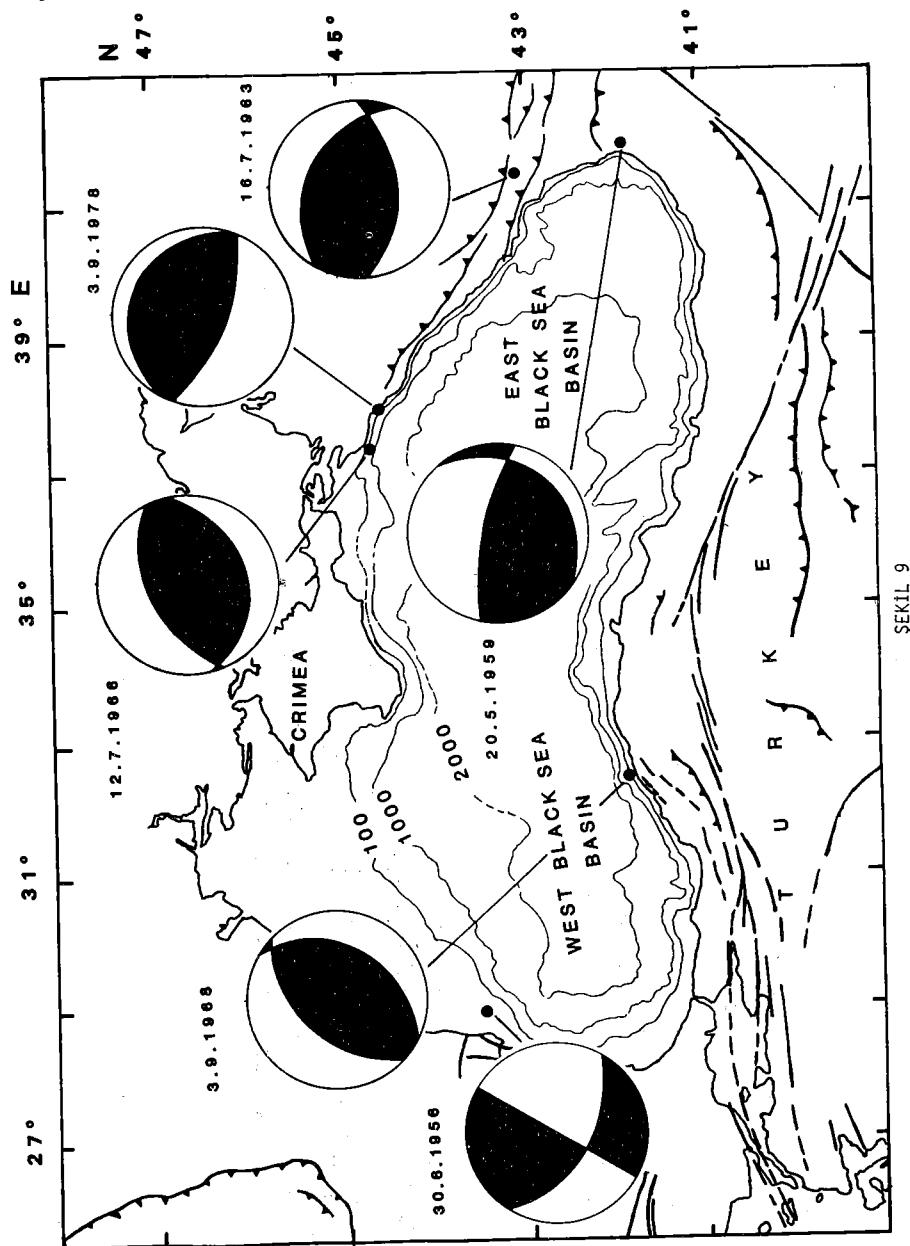
ŞEKİL 5







ŞEKİL 8



SERIAL 9

Kuzey Doğu Anadolunun Depremselliği ve Erzurum'un Deprem Tehlikesi

Sefer GÜL (x) Nejat BAYÜLKE (x)

SUMMARY

The purpose of this study is to present the seismicity of the North Eastern Anatolia Region (38.5-42.0 N: 39.0-44.5 E). The seismic activity of Eastern Anatolia has not been investigated as frequently as the Western Anatolia. First the investigation of the plate tectonics of the region is taken up. The epicenters of instrumentally recorded earthquakes are superposed on the tectonic map in order to delineate the seismic source zones. Using these seismic source zones and acceleration attenuation relation given by Campbell, the peak ground accelerations which could be observed in Erzurum with the probabilities of earthquake occurrence are presented.

ÖZET

Çalışmanın amacı Kuzey Doğu Anadolu Bölgesinin (38.5-42.0 N: 39.0-44.5 E Enlem ve Boyamları arası). Doğu Anadolu'nun depremselliği Batı Anadolu kadar sık olarak incelenmemiştir. Önce bölgenin plaka tektoniği incelenmiştir. Bölgede olan aletsel depremlerin episantırları tektonik haritanın üzerine işlenerek sismik kaynak zonlarının belirlenmesine çalışılmıştır. Bu kaynak zonları kullanılarak ve Campbell tarafından verilen ivme azalım ilişkileri ile Erzurum'da beklenen maksimum yer ivmeleri deprem ölüs ihtimaleri ile birlikte verilmektedir.

Türkiye'nin Plaka Tektoniği Modeli

Kuzeydoğu Anadolu bölgesinin tektonik yapısı ve bunu bağlı depremsellliğini incelemeden önce Türkiye'nin plaka tektoniği açısından durumuna bir bakmakta yarar görülmektedir.

Türkiye, Alp-Himalaya orojenik kuşağının Akdeniz kesiminde yer almaktadır. Alp orojenesisi Avrupa ve Afrika kıtları arasındaki kompresyonel plaka hareketleri, Himalaya orojenesisi ise Hindistan-Asya çarşımı sonucu oluşmuştur.

Şekil-1'de verilen McKenzie (1972) plaka tektonik modeline göre Akdeniz Bölgesinde başlıca üç plaka sınırı deprem etkinliği bakımından önemlidir. Afrika, Arap ve Avrasya plakalarının nareketleri bunların sınırlarında yoğun deprem aktivitesine yol açmaktadır. Ancak Türkiye'nin içinde bulunduğu Doğu Akdeniz'de durum biraz karışiktır. Bu bölümdeki plaka hareketleri içine Arap plakasının hareketi de girmektedir. Türkiye'nin doğusundaki plaka hareketleri

(x) Bayındırlık ve İskan Bakanlığı
Teknik Araştırma ve Uygulama Genel Müdürlüğü
Deprem Araştırma Dairesi Başkanlığı

Avrasya plakası ile Arap plakası arasında sıkışmış bazı küçük plakaçıkların hareketleri sonucu olmaktadır. Bu nedenlerle Türkiye için plaka tektoniği modeli henüz kesin çözüme ulaşmamıştır. Şekil-2'de Dewey ve Şengör (1979)'ün Türkiye için geliştirdikleri plaka tektoniği modeli McKenzie (1972 modelinden farklı olmaktadır.)

Her iki modelde de Doğu Anadolu'nun plaka tektonik modeli kesin değildir. Dewey ve Şengör (1979) Doğu Anadolu'da bir Van plakacığı tanımlamışlardır. Anadolu plakasının kuzey sınırı olan Kuzey Anadolu Fayı bu bölgede uzanmaktadır. Ancak bu plaka sınırlarının ya da Kuzey Anadolu Fayının Varto'nun doğusundaki uzantısı hakkında görüş birliğine henüz varılmamıştır. Arap plakası ile Anadolu plakası arasında sınır oluşturan Doğu Anadolu Fayının, inceleme bölgesinin güney doğusunda, Karlıova yakınlarında Kuzey Anadolu Fayı ile birleştiği kabul edilmektedir.

Geliştirilmiş bir çok modelde Kuzey Doğu Anadolu'da Erzurum' dan kuzey doğuya doğru uzanan bir doğrultu atımlı fay ile tanımlanan bir plaka sınırı bulunmaktadır. Ancak bu plaka sınırlarının doğusunda yer alan bölgenin tanımı tam bir kesinliğe kavuşmamıştır. Bu alanın bir sıkışma bölgesi olduğu ileri sürülmektedir.

Bölgelin Tektonik Yapısı

Bölgelin tektonik yapısını oluşturan kırık çizgileri çeşitli kaynaklardan toplanmıştır. Pınar ve Lahn (1952), Barka (1983). Bölgedeki kırık çizgileri şu şekilde görülmektedir: Şekil-3

Kuzey Anadolu Fayı: Bölgelin ve Türkiye'nin en önemli kırık çizgisini oluşturan bu fay zonu, Karadeniz ile Anadolu plakalarının sınırlarını oluşturmaktadır. Türkiye'yi bir uçtan bir uca kesen ve uzun yıllar depremselliği bakımından ülkemizde ve Dünya'da önde rajarda yer alan bu önemli fay zonu morfolojik olarak son derece belirgindir. Sağ yönlü doğrultu atımlı olan bu fay yaklaşık 1000 km uzunluğundadır. Araştırmalara göre fay zonunun genişliği birkaç yüz metre ile bir kaç km. arasında değişmektedir. Doğu-Batı uzantılı olan bu fayın batı ve doğu uçları yeterince tanımlanmamıştır. Doğu'da fayın Erzincan'ın güney doğusunda (Allen 1969) yada Karlıova'nın 10 km doğusundan Dewey ve Şengör (1979) Doğu Anadolu fayı ile birleştiği yerde sona erdiği sanılmaktadır.. Kettin (1968) e göre bu fayın Van gölünün Kuzeydoğu ucundan İran'a kadar uzandığı ileri sürüürken, başka araştırmalar (Kettin, 1969) bu fayı Varto'dan sonra Ahlat-Van yönünde uzatmaktadır. Bu arada bu doğrultunun biraz kuzeyinde bu faya paralel uzanan Bulanık Fayı da bulunmaktadır. Bu fayın Kuzey Anadolu Fayının bir parçası olduğu tezi Kettin (1968) tarafından ileri sürüldüğü gibi eğer Kuzey Anadolu Fayı Van gölünün kuzeyinden geçtiği varsayımlı kabul edilince gerçekle uygun düşmektedir. Bulanık fayı üzerinde 1905 Malazgirt ve 1982 Bulanık depremleri bulunmaktadır.

Doğu Anadolu Fayı: Bölgelin ikinci büyük tektonik yapısı Doğu Anadolu fayı olmaktadır. Dewey ve Şengör (1979)'e göre bu fay Arap ve Anadolu plakasının genç miyosende çarpışması ile gerçekleşmiştir. Karlıova'dan başlayarak, Güneybatıya doğru uzanan ve Anadolu plakasını sınırlayan önemli bir tektonik oluşumdur. Sol yönlü doğrultu atımlı aktif bir fay olup genel doğrultusu Kuzeydoğu-Güneybatıdır. 2-3 km genişliğinde olan bu fay zonu üzerinde çok sayıda

paralel ve kısmen sürekli, yer yer süreksiz kesişen fay izlerine raslanmaktadır (Şaroğlu 1979). Bazı bölgelerinde birden çok sayıda fay birbirine hemen hemen paralel olarak uzanmaktadır. Bingöl-Palu arasındaki kıvrımlardan Palu'ya yakın olanlar kuzey-güney doğrultusunda iken Bingöl yakınında ise kuzeydoğuya doğru bir kıvrılma görülmektedir. (Arpat ve Şaroğlu 1972). Fayın atımı Seymen (1972) tarafından 15 km olarak tahmin edilmektedir.

Aşkale Fayı: Tortumun güney batısında Dumlu fayı kuşağından ayrılır ve Aşkale'nin batısına kadar uzanır. Aşkale'nin batısında güney batıya doğru bir büklüm oluşturuktan sonra Üçdam yöresinde Kuzey Anadolu fayı ile birleşir. Sol yanal niteliklidir ve saptanabilen doğrultu atım miktarı 6 km dolayındadır (Koçyiğit 1984). 1939 Tercan depreminin episantırı Aşkale fayı kuşağı içinde yer alır.

Dumlu Fayı: Güneyde Erzurum çöküntüsünden başlayıp kuzey-kuzeydoğuya doğru Dumlu ve Oltu boyunca Ardahan'a kadar uzanır. 1859 Erzurum depreminin episantırları bu kuşak içinde yer alır.

Çobandede Fayı: Dumlu fayıının doğusunda ve aynı doğrultuda uzanır. Dumlu fayına paralel bir konumdadır. Bu fayın üzerinde 1924, 1952 ve 1983 Pasinler ve Horasan depremleri yer almaktadır.

Yukarıda sayılan bu üç fayı aslında Doğu Anadolu'da yer alan bir tek ana kırık hattı içinde değerlendirmek daha doğrudur. Ebul Samsar fayı denilen bu zon (Nevruzi 1971) genel olarak kuzeydoğu yönünde yer alan birbirine paralel olarak uzanan ve yer yer sağ yada sola atlayan 30-40 km.lik parça halinde küçük fay kırıklarından oluşan bir zon olarak nitelikle daha doğru olacaktır. Bu zon bölge için geliştirilmiş plaka tektoniği modellerinde iki plaka sınırları olarak çizilen bir çizgiye karşılık olmaktadır.

Kağızman-Horasan Kuşağı: Horasan'dan başlatılan bu hat, Kağızman'a kadar önce hafif olarak kuzeydoğuya yönelir daha sonra İğdır'a kadar uzanan bir yay çizer. Bu kırık hattı Pınar ve Hahn (1952) tarafından verilmektedir. Koçyiğit (1984)'e göre bu fay kuşağı genellikle kısa (1-20 km) ve bindirimli dizilimli fay demetlerinden oluşur. Önemli verev bileşenleri vardır. 1-6 km uzunluktaki bu verev bileşenler Kuzeydoğu-Güneybatı gidişli olup saptanabilen atım miktarları 0.5-6 km arasında değişir (Koçyiğit 1984). Bu gözlem McKenzie tarafından ileri sürelen plaka tektoniği modelindeki bu bölgedeki açılma olayını destekler niteliktedir.

Diyadin Fayı: Ağrı ile Doğubeyazıt arasında uzanan bir diğer kırık çizgisi Pınar ve Lahn (1952) tarafından verilmektedir. Bu çizgi Kağızman-Horasan hattının güneyinde ona paralel olarak yer almaktadır. Bu çizgiselliğin Ağrı'nın batısında Tutak'ın kuzeyinden geçtikten sonra hafifçe güneye doğru dönerek Karayazı, Tekman ve Çat yönünde uzanmakta olduğu şeklinde belirtiler bulunmaktadır.

Tutak Fayı: Tutak ile Eleşkirt arasında yer alan batı-kuzeybatı yada doğu-güneydoğu doğrultuludur ve yaklaşık 50 km uzunluğunda dırı bir faydır. Arpat (1977)'a göre Tutak fayı, uzunluğu, diriliği,

sağ yanal atımı gibi özellikleri bakımından Çaldıran fayına benzemektedir. Ayrıca yönelme doğrultusu bakımından da Çaldıran fayının uzantısı bir fay niteliğini göstermektedir. Sağ yanal atımlı olan bu fay birbirine paralel parçalar şeklinde ve yer yer de kollara ayrılmış olarak görülür. Saroğlu ve Güner'e (1979) göre bu fayın diriliğinin en belirgin kanıtı 1980-1982 yılları arasında bu fay üzerinde büyülüklüğü (magnitüdü) 5 den büyük üç depremin olmuş olmasıdır. Ayrıca fay zonuna çok sayıda deprem episantırı yer almaktadır. Bunun yanında Eleşkirt ve Tutak merkezleri tarihsel dönemlerde oluşmuş depremlerden etkilendikleri bilinmektedir. Ayrıca fay zonu boyunca çok sayıda sıcak su kaynakları olduğu bildirilmektedir (Sarbaşı ve Güner 1979). Bu fay zonunun Kuzeybatı ucu bir üst sırada anlatılan fay zonunun içine doğru uzanmaktadır.

Balık Gölü Fayı: Bu fay zonu üzerinde Balık gölü yer almaktadır ve büyük bir olasılıkla göl bu kırık üzerindeki tektonik hareketlerin sonucu oluşmuştur. Bu fayın Digor'un batısından geçen ve kuzey-güney yönlü bir kırık hattının devamı olduğu izlenimi bulunmaktadır. Balık gölü fayı Barka (1983) tarafından tanımlanmaktadır. Digor'dan geçtiği belirtilen kırık çizgisi ise Pınar ve Lahn (1952) tarafından belirlenmiştir. Bu fay üzerinde tarihsel depremlerin olduğu bilinmektedir. Ayrıca Balık gölü çevresinde 1976'da olmuş 4-5 magnitüdü bir depremde bulunmaktadır.

Bölgelin Tarihsel Dönem Deprem Etkinliği

Bölge tarih boyunca çok sayıda büyük depreme maruz kalmıştır. Büyük depremlerin çoğu bölgenin tektonik özelliklerine bağlı olarak belirli odak bölgelerinde oluşmuştur. Bölgede olmuş tarihsel depremlerin listesi Ek-1 olarak verilmektedir. Bu listedeki depremler 1900 yılına kadar olan devreyi kapsamaktadır. Depremler Soysal (1981) ve Ergin (1967)'den alınmıştır. Tarihsel depremlerin çıkarılıp bunların bölgenin tektonik kırıkları ile olan ilişkisi Şekil-3' de verilmektedir. Tarihsel depremlerin tektonik kırıklara olan ilişkisi deprem kaynak zonlarının belirlenmesinde kullanılmıştır.

Tarihsel depremlerin dağılımlarından inceleme bölgesinde depremlerin altı yörede yığılmış olduğu gözlenmektedir. Bu yığıılma bir bakıma buraların geçmişten beri önemli yerleşim merkezleri olmaları ile ilişkilidir. Bu nedenle tarihsel kaynaklarda episantıları bu yerleşim merkezlerinin uzak çevrelerinde olan ve en çok hasarı da en yakın yerleşim merkezinde yapan depremler o yerleşim yerine mal edilmiştir. Böylece bir takım çizgisel tektonik kaynaklarda olan depremler eski yerleşim merkezleri çevresinde yer alan nokta kaynak biçimine dönüşmüştür. Bölgede tarihsel depremlerin yoğun olarak bulunduğu altı yöre şunlardır: Erzincan, Erzurum, Kars, Van, Bitlis ve Muş, Ağrı ve Harput, Palu ve Elazığ. Bu altı bölge için tarihsel depremlerin şiddetlerine göre sayısal dağılımları Tablo - 1'de gösterilmektedir. Tablodan tarihsel depremlerin coğunu Erzurum ve Erzincan yöresinde kümelentiği gözlenmektedir. Bölgede 1900 yıllarına kadar VIII ve daha şiddetli 31 deprem bulunmuştur. Tablodaki kümelenme yörelerinin önem derecelerine göre sınıflandırılması sonucu Tablo-1 ortaya çıkmaktadır. Burada önem

derecesi yörenin toplam deprem sayısı çarpı 100/ bölgenin toplam deprem sayısı olarak belirlenmiştir.

Bölgedeki ilk bilinen tarihsel deprem 741 yılında olmuştur. Bu tarihten önce bölge ile ilgili olarak kataloglarda deprem bulunmamaktadır. Tarihsel depremlerin zaman içindeki dağılımları da incelenmiştir. Şekil-4'de tarihsel depremlerin zaman içindeki dağılımı verilmektedir. Bu şekilde deprem etkinliklerinin olmadığı, en azından belli büyülükteki depremlerin, boşlukları gözlenmektedir.

TABLO-1 Tarihsel Dönem Depremlerinin Kümeleşme Yöreleri ve Depremlerin Şiddetlerine Göre Sayısal Dağılımı

Kümeleşme Yöreleri	Belirli Şiddetlerdeki Deprem Sayısı					Toplam
	VI	VII	VIII	IX	X	
Erzincan	6	10	8	2		26
Erzurum	5	5	6	7	2	25
Kars	5	4	10	1		20
Van, Bitlis, Muş	1	4	2	3		10
Ağrı		2	2			4
Harput, Palu ve Elazığ	1		2			3
Toplam	18	25	31	13	2	89

TABLO-2 Kümeleşme Yörelerinin Önem Derecelerine Göre Sınıflandırılması

Sıra No.	Yörenin Adı	Önem Derecesi
1	Erzincan	29.2
2	Erzurum	28.08
3	Kars	22.47
4	Van, Bitlis, Muş	11.23
5	Ağrı	4.49
6	Harput, Palu, Elazığ	3.37
7	Karlıova	1.12

Yöredeki deprem etkinlik süreci, bu sürecin uzunluğu, süreçteki olay sayısı ve bir etkinlik sürecinden bir başkasına geçişteki etkinlik boşlukları saptanmıştır. Tablo-3'de bu süreçlerin tarihleri, etkinlik sayıları ve süreleri verilmiştir.

TABLO-3 İnceleme Bölgesi Tarihsel Depremlerinin Zamana Bağlı Etkinlik Özellikleri

Depremlerin Etkinlik Süreci (Başlama-Bitis)	Etkinlik Boşluğu (Yıl)	Zaman	Olay Sayısı	Olayların Maksimum Ara	Tekrarındaki Minimum Ara
741-991	4	250	4	128	9
995-1088	16	93	9	34	1
1104-1168	68	64	6	22	6
1236-1290	18	54	8	14	1
1308-1374	48	66	8	26	25
1422-1482	61	60	5	24	2
1543-1584	63	41	4	33	3
1647-1681	20	34	4	14	8
1701-1794	9	93	12	59	8 (gün)
1805-1889		84	31	35	4 (gün)

Aletsel Dönem Deprem Etkinliği

Bölgede tarihsel dönemde olduğu gibi aletsel dönemde de belirgin bir etkinlik gözlenmiştir. Aletsel dönem depremlerini içeren bir çok katalog hazırlanmıştır. Bölgede 1900 yıllarından başlayan aletsel deprem kayıtlarından yararlanarak sismik kaynakların frekans-magnitüd özellikleri de hesaplanacaktır. Aletsel depremler Alsan, Tezuçan, Bath (1975) ve ISC kataloglarından alınmıştır. 1913-1970 yılları için Alsan, Tezuçan, Bath (1975) katalogundan 1970-1982 yılları için ISC katalogu kullanılmıştır. Ancak bu kataloglardaki deprem magnitüd cinsleri farklıdır. Alsan, Tezuçan, Bath (1975) katalogunda verilen magnitüdler M_S yani 18-22 saniye periyotlu yüzey dalgalarından hesaplanmış iken ISC katalogundaki magnitüdler M_S de dahil olmak üzere M_B ve M_L cinsinden yani hacim dalgaları ve lokal magnitüd cinsinden verilmektedir. Bu nedenle frekans-magnitüd ilişkilerinde aynı türden magnitüd kullanmak gerektiğinden Alsan ve diğerleri (1975) tarafından bütün Türkiye için geliştirilmiş M_S ve M_B arasındaki ilişkisi veren $M_S = 1.55$ (M_B) - 2.49 kullanılarak ISC katalogundaki M_B magnitüdleri M_S cinsinden magnitüdlere dönüştürülmüştür. Formülden görüleceği gibi M_S magnitüdleri M_B magnitüdlerine göre $M_B > 4.53$ den büyük magnitüdlerde daha büyük olmaktadır.

Aletsel döneme ait deprem etkinliğinin bir tür göstergesi olan zamana göre depremlerin oluşum sayısı Şekil-5' te verilmektedir. Bu etkinlik göstergesi için Ek-2' de listelenen depremler kullanılmıştır. Bu depremler bölgede olan ve magnitüdü 4 ten büyük depremlerdir. Daha küçük depremler bu bölgedeki sismik istasyon ye-

tersizliği nedeniyle tam olarak kaydedilemediklerinden dikkate alınmamışlardır. Şekil-5'de görüldüğü gibi 1970-1980 yılları arasında yıllık deprem oluşum sayısı 100'ü aşmaktadır. Bu da son yıllarda deprem etkinliğinin bir artışı olarak nitelenebileceği gibi, bölgede son yıllarda deprem kayıt istasyonlarının sayısında ve duyarlılıklarında olan artışın bir nedeni de olabilir.

Magnitüd-Frekans İlişkisi

Deprem oluşumları ile ilgili olarak yapılan çalışmalarдан biri de magnitüd frekans ilişkileridir. Bu ilişkinin çıkarılması için Ek-2'de listelenmiş 82 yıllık aletsel döneme ait depremler kullanılmıştır. Bölgenin magnitüd-frekans bağıntısı için Richter tarafından önerilmiş $\log N(M)$ a-bM empirik formülü kullanılmıştır. Bu bağıntıdaki N, verilen bir bölge ve periyot için magnitüdü M' den büyük olan depremlerin sayısını, a ve b parametreleri ise regresyon katsayılarını gösterir. Çeşitli araştırmacılara göre a katsayısı, inceleme süresine, incelenen alanın genişliğine ve deprem etkinliğinin düzeyine bağlıdır. b parametresi ise incelenen bölgenin sismotektoniğine göre değişmektedir (Miyamura 1962). Normal olarak düşük bir b değeri yüksek bir gerilim azalımını ifade ederken, büyük bir b değeri küçük bir azalma işaretettir (Alptekin 1973).

Regresyon katsayıları olarak nitelenen a ve b parametreleri iki şekilde belirlenebilir: 1) en küçük kareler yöntemi ile, 2) ihtimaller hesabı ile. Bu çalışmada en küçük kareler yöntemi kullanılarak a katsayısı bölge genelinde 5, b katsayısı 0.62 olarak bulunmuştur. Bu katsayılarla magnitüd-frekans eğrisi $\log N(M) = 5.0 + 0.62 (M)$ olarak bulunmuştur. Bu denklem Şekil-6' da verilmektedir.

Kaynak Zonlarının Seçimi

Bölge için dört kaynak zonu seçilmiştir. Bunlardan biri Kuzey Anadolu fay zonu olmaktadır. Nisbeten belirli bir tektonik eğilimi olan bu zonla çakışan çok sayıda deprem bulunmaktadır. İkinci bir kaynak zonu Doğu Anadolu fay zonunun bu inceleme bölgesi içinde yer alan bölümür. Bir diğer kaynak zonu Erzurum'dan Ardahan'a doğru Kuzeydoğu yönünde uzanan ve 'Ebul Samsar Fayı' olarak nitelenen zon olmaktadır. Bir diğer kaynak zonu ise Erzurum'un batısında Kuzey Anadolu fay zonu ile Kuzeydoğu yönünde uzanan fay zonu arasında kalan bölgedir. Bu son bölgenin daha çok sayıda küçük zonlara ayrılması düşünülmüş ancak bu kesimde bazı kırık hatları ile çakışan yeterli sayıda depremin bulunmaması nedeniyle bu bölgenin tümü tek bir kaynak zonu olarak alınmıştır. Bu bölge içinde Kağızman-Horasan, Diyadin Fayı, tutak Fayı ve Balık Gölü Fayı gibi faylar bulunmaktadır.

Kaynak zonu seçiminde benzer deprem etkinlikleri gösteren bölgeler ele alınmıştır. Bu yukarıda yapılan seçimde tektonik bilgilere ek olarak deprem episantılarının kırık hatları ile olan ilişkileri de göz önüne alınmıştır. Bu depremlerin belli kırık hatları ile ilişkisi olduğu şeklindeki depremlerin oluşum teorileri ile uyum sağlamaktadır.

Kaynaklar tesbit edildikten sonra her kaynak içine düşen dep-

Deprem magnitüdleri sırasına göre gruplandırılmıştır (Tablo-4). Ayrıca her kaynağa ait her magnitüd sınıfı için yıllık deprem oluşumları bulunmuştur. Sismik kaynaklara ait yıllık deprem oluşumları Tablo-5' de verilmektedir. Tablo-4'de verilmiş depremlerden yararlanarak her kaynak için magnitüd-frekans ilişkisi aşağıdaki gibi bulunmaktadır:

Kaynak 1	$\log N (M)$	4.4-0.6 (M)
Kaynak 2	$\log N (M)$	4.0-0.5 (M)
Kaynak 3	$\log N (M)$	4.7-0.63 (M)
Kaynak 4	$\log N (M)$	4.1-0.6 (M)

Her bir kaynağın magnitüd-frekans ilişkileri Şekil-3'de verilmektedir.

Tablo-4: 82 Yıllık Deprem Oluşumları

Kaynak No	Magnitüd Değerleri ve Deprem Sayısı			
	4.0-4.9	5.0-5.9	6.0-6.9	7.0-7.9
1	59	13	3	-
2	57	19	4	2
3	60	27	3	1
4	33	6	2	-

Tablo-5: Bir yıllık Deprem Oluşumları

Kaynak No	Magnitüd Değerleri			
	4.0-4.9	5.0-5.9	6.0-6.9	7.0-7.9
1	0.72	0.16	0.036	-
2	0.7	0.23	0.048	0.018
3	0.73	0.32	0.036	0.012
4	0.40	0.07	0.018	-

Erzurum'un Sismik Tehlike Analizi

Depremlerin olduğu bir bölgede yapılacak bir yapının depreme dayanıklı bir biçimde projelendirilmesinde deprem tehlikesinin nüanseliksel olarak ortaya konulması gerekmektedir.

Sismik tehlike hasar ve can kaybı yaratabilecek büyülükteki bir depremin belli bir yerde ve belli bir zaman süresi içinde oluş olasılığıdır. Sismik tehlichenin saptanmasında ilk yapılacak iş alanın sismotektonik haritasını hazırlamaktır. İkinci adım bu sismotektonik haritada fayların konumları ile geçmiş depremlerin epäsentirlerinin dağılımlarını göz önüne alarak sismik kaynakların saptanmasıdır. Bu işlemler yazının önceki bölümlerinde yapılmıştır.

Daha sonra tehlike analizinde kullanılan parametrelerin saptanmasına geçilir. Bu parametrelerin belirlenmesinde değişik yöntemler kullanılabilir. Bu yöntemler genel olarak benzer varsayımlara dayanmakta ancak ayrıntılarda birbirlerinden ayrılmaktadır.

Erzurum için yapılan bu çalışmada önce Erzurum merkez alınlara 1/1000000 ölçekli bir haritada 160 km yarı capında bir daire çizilmiştir. Bu bir bakıma Erzurum'da ancak bu alan içinde olan depremlerin etkili olacağı şeklinde bir kabul anlamına gelmektedir. Bu alan içinde 1900-1982 yılları arasında magnitüdü 4 yada daha büyük olan 289 deprem bulunmuştur. Bu depremler seçilen kaynak zonlarına göre dağıtılmış ve herbir kaynak zonundaki depremlerin listesi çıkarılmıştır. Bundan sonra tehlike analizi için gerekli parametrelerin çıkarılmasına geçilmiştir. Önce aşağıdaki formül kullanılarak bölgenin toplam yıllık deprem sayısı bulunmuştur.

$$RM = \sum_{i=1}^4 \left(\frac{\text{Her Kaynak için } 20 \text{ km aralıklı}}{\text{yaylar içinde kalan alan}} \right) \times \frac{\text{Toplam Kaynak Alanı}}{\text{sınıflandırılmış magnitüdeye göre yıllık deprem sayısı}}$$

Bulunan değerler Tablo-6'da verilmektedir.

Tablo-6 Bölgenin Toplam Yıllık Deprem Sayısı RM

Uzaklık Aralığı (km)	4.45-45	5.45-45	6.45-45	7.45-45	Ortalama Uzaklık (km)	
0-20	0.0130	0.0029	0	0	10	10
20-40	0.0717	0.0262	0.0043	0.0020	30	10
40-60	0.1250	0.0285	0.0057	0.0036	50	10
60-80	0.1652	0.0368	0.00489	0.0027	70	10
80-100	0.0814	0.0284	0.00618	0	90	10

Sismik tehlike saptama çalışmalarında maksimum yer ivmesi (MYİ) en çok kullanılan yer hareketi parametresidir. 100 km yarı çaplı dairenin içinde yer alan 84 yıllık depremlerin MYİ değerleri aşağıdaki Campbell (1981) tarafından verilen formül kullanılarak hesaplanmıştır:

$$MYI = \frac{0.015 e^{0.868 M}}{[R + 0.0606 e^{0.7 M}]^{1.09}}$$

Bu formülde görüldüğü gibi MYİ, magnitüd ve depremin merkezine uzaklığın bir fonksiyonudur. Tablo-7'de 84 yıllık süreye ait depremlerin maksimum yer ivmeleri verilmektedir :

Tablo-7 Maksimum Deprem Yer İvmeleri

Uzaklık (km)	Magnitüd Değerleri			
	4.45	5.45	6.45	7.45
10	0.0530	0.11239	0.2162	0.3675
30	0.0176	0.04019	0.0877	0.1779
50	0.0103	0.02400	0.0539	0.1155
70	0.0072	0.01680	0.0385	0.0848
90	0.0052	0.01292	0.0357	0.0668

Daha sonra RM ve MYİ değerlerinden yararlanılarak yıllık ortalama aşılma sayısı (γ_e), ortalama dönüş periyodu (RP) ve yıllık aşılma olasılığı gibi tehlike analizinde gerekli olan parametreler saptanmıştır. İlgili parametrelere ait değerler Tablo-8' de verilmektedir:

Tablo-8 Seçilmiş Maksimum Yer İvmeleri İçin Yıllık Ortalama Aşılma Sayısı, Ortalama Dönüş Süresi ve Yıllık Aşılma Olasılılığı

Maksimum Yer İvmesi (g)	Yıllık Ortalama Aşılma Sayısı (γ_e)	Ortalama Dönüş Süresi (Yıl)	Yıllık Aşılma Olasılığı
0.17	0.002	500	0.001998
0.10	0.0056	118	0.005584
0.07	0.0155	65	0.01538
0.05	0.0342	29	0.0336
0.03	0.07147	14	0.06898

Bu çalışmada deprem tehlikesi analizinin temel bilgi ve kavramları olasılık hesaplarına dayalı basit bir algoritma ile verilmiştir. Maksimum deprem yer ivmesinin yıllık aşılma sayıları Şekil-8'de de verilmektedir.

Maksimum Yer Hareketinden Proje Spektrumuuna Geçiş

Bir önceki bölümde verilen çeşitli dönüş periyodlarına karşılık maksimum yer ivmeleri kullanılarak proje spektrumları çıkarılabilir. Bu bir anlamda deprem yönetmeliğindeki C katsayılarının grafik olarak ifade edilmesidir. Yukarıda hesaplanan ivmeler zeminin kaya olduğu dikkate alınarak çıkarılmış kabul edilir. Depremlerde kaydedilen kuvvetli yer hareketinin maksimum ivme, hız ve ötelemesi arasında zemin cinslerine göre değişen ilişkiler bulunmaktadır. Örneğin Donovan (1978) e göre kayalık zeminlerde maksimum yer ivmesi (a) ile yer hızı (v) arasında

$$v/a = 60 \text{ cm/sn/g}$$

gibi bir ilişki bulunmaktadır. Aynı şekilde hız, ivme ve öteleme arasında

$$a \cdot d/v^2 = 5-6$$

ilişkisi olduğu kabul edilmektedir. Bu ilişkilerden yararlanılarak Erzurum için 65 yıllık dönüş periyodu olan maksimum yer ivmesi 0.07 g için proje spektrumu çizilecektir. Proje spektrumu iki ayrı zemin türü için hesaplanacaktır. Bunlardan birincisi anakaya üzerinde kalınlığı 10 metreden az olan alüvyon zeminler için, ikincişi yine anakaya üzerine oturan 10-60 metre kalınlıktaki alüvyon zeminler içindir.

Donovan (1978)'e göre bu tür zeminlerde v/a oranı 130 civarındadır. Bu durumda maksimum yer ivmesi 0.07 g için maksimum yer hızı:

$$v = 130 \times 0.07 = 9.1 \text{ cm/sn}$$

olmaktadır. Maksimum yer ötelemesi ise

$$d = 5.5 v^2/a = 5.5 \times 9.1^2 / .07 \times 918 = 6.63 \text{ cm}$$

olmaktadır. Bu maksimum değerler yer hareketinin değerleridir. Bilindiği gibi yapıların sönümü vardır. Yapıların mukabele spektrumları periyodları ile ilgilidir. Mohraz (1976) tarafından çeşitli sönümler için yer hareketinin değişik zeminlerde yapıya gelen maksimum yer ivme, hız ve ötelemesinin ne kadar büyütüldüğü verilmektedir:

Sönüm Oranı	(1)	(2)	(1)	(2)	(1)	(2)
% 5	2.99	2.62	1.71	1.83	2.92	2.29
% 10	2.30	1.98	1.3	1.58	2.30	1.85

Burada verilen büyütme değerlerinden (1) kaya üzerinde 10-60 metre kalınlığındaki alüvyon zeminler, (2) kaya üzerinde 10 metreden az kalınlıktaki alüvyon zeminler içindir. Bu durumda maksimum spektral ivme, hız ve ötelemler sönümü göre aşağıdaki gibi olmaktadır:

Sönüm Oranı	Öteleme (cm)		Hız (cm/sn)		ivme (g)	
	(1)	(2)	(1)	(2)	(1)	(2)
% 5	19.36	15.18	15.57	16.65	0.209	0.183
% 10	15.25	12.27	11.83	14.38	0.161	0.139

Bu değerler 3-eksenli logaritmik grafikde gösterilmektedir (Şekil-7). Bu eğrilerde sönüm oranı ve periyodu bilinen yapıların yapacakları maksimum ivme, hız ve öteleme değerleri hesaplanabilir.

Şekil-7'deki proje spektrumundan % 10 sönümlü 0.2, 0.5 ve 1.0 saniye periyodları olan yapılar için her iki zemin cinsine göre hesaplanmış yatay kuvvet katsayıları ve bu periyodları olan yapılar için "Afet Bölgelerinde Yapılacak Yapılar Hakkında Yönetmelik" e göre hesaplanmış C katsayıları aşağıdaki tabloda verilmektedir.

Maksimum C Katsayıları

Periyod (sn)	1 nci Tip Zemin		2 nci Tip Zemin	
	Spek.	Yönetmelik	Spek.	Yönetmelik
0.2	0.156	0.100	0.187	0.100
0.5	0.131	0.095	0.187	0.100
1.0	0.072	0.065	0.087	0.083

Yönetmeliğe göre hesapta K ve I katsayıları 1 alınmıştır. Bu arada 1inci tip zemin için $T_0 = 0.25$ saniye, 2 nci tip zemin için $T_0 = 0.60$ saniye alınmıştır. Uzun periyodlu yapılar için Yönetmelik yöntemi ile hesaplanmış C katsayıları ile proje spektrumundan verilen C katsayıları arasında pek az fark varken 0.2 ve 0.5 saniye periyodlu yapılarda % 80'e varan farklılıklar olmaktadır.

Bu durum şu anda yürürlükte olan Türkiye Deprem Bölgeleri Haritasının başka bir yaklaşım ile hazırlanmış olmasından kaynaklanmaktadır. Bu çalışmada uygulanan bir yerin deprem maksimum yer ivmesini tesbit yöntemi olasılık hesaplarına dayanmakta ve belli dönüş periyodları için maksimum yer ivmeleri verilmektedir. Mevcut yönetmelik ve Harita'ya göre ise bir yerde son 70-80 yıllık süre içinde hissedilmiş yada hissedilmesi beklenen maksimum deprem şiddetine karşılık olan yer ivmesinin belli bir düktilite katsayı ile azaltılması sonucu bulunmuş C katsayısı kullanılmaktadır.

Su anda deprem mühendisliğinde deprem bölge haritalarının bir yerde belli bir süre içinde beklenen maksimum yer ivmesine göre hazırlanması yaygın kabul görmektedir. Bu bakımdan ilerde Türkiye için deprem bölgeleri haritalarının belli dönüş periyodları için maksimum yer ivmeleri konturları biçiminde hazırlanması gerekmektedir. Nitekim bu yönde hazırlanmış haritalar da bulunmaktadır (Erdik ve Diğerleri 1982).

Özet ve Sonuç

Bu çalışmada Kuzey Doğu Anadolu'nun tektonik yapısı ve deprem dağılım durumu incelenmiş ve bu bölgenin en büyük yerleşim birimi olan Erzurum kenti için 65 yıllık dönüş süresinde olması beklenen maksimum yer ivmesi 0,07 g olarak bulunmuştur. Bu yer ivmesinin değişik iki zemin üzerinde oluşturacağı yer hareketi spektrumları da verilmiştir. Bu spektrumdan alınacak yatay yük katsayıları "Afet Bölgelerinde Yapılacak Yapılar Hakkında Yönetmelik"te verilen yatay kuvvet katsayıları ile karşılaştırılmıştır.

KAYNAKLAR

- Allen (1975) "Geological Criteria for Evaluating Seismicity" Bull. Geol. Soc. Am. Vol 86 pp 1041-1057
- Alsan, Tezuçan, Bath (1975) "An Earthquake Catalogue for Turkey for the Interval 1913-1970" Kandilli Observatory İstanbul and Seismological Observatory Uppsala.
- Alptekin (1973) "Focal Mechanisms of Earthquakes in Western Turkey and Their Tectonic Implications" Ph. D. Dissertation New Mexico Institute of Mining and Technology, 190 p

- Arpat (1977) "1976 Çaldıran Depremi" Yeryuvarı ve İnsan Şubat 1977 sayı 1
- Barka (1983) "Doğu Anadolu'da Marmara Çevresinde Gelecekte Olabi-Tecek Bazı Büyük Depremlerin Olaşı Episantır Alanları" Yeryuvarı ve İnsan Kasım 1983
- Campbell (1981) "Near Source Attenuation of Peak Horizontal Acceleration" Bull. Seis. Soc. Am. 71, pp 2039-2070
- Cornell (1968) "Engineering Seismic Risk Analysis" Bull. Seis. Soc. Am. Vol. 58 No. 5
- Dewey ve Diğerleri (1979) "Plate Tectonics and the Evaluation of the Alpine System" Bull. Geo.Soc. Am. 84 p 3137-3180
- Dewey ve Şengör (1979) "Aegean and Surrounding Regions: Complex Multiplane and Continuum Tectonics in a Convergent Zone" Bull. Seis. Soc. am. 90 pp 84-92
- Ergin ve Diğerleri (1967) "Türkiye ve Civarının Deprem Kataloğu" İTÜ Maden Fak. Arz Fiziği Enst. Yayınları No. 24 İstanbul
- International Seismological Center "Catalogue of Earthquakes"
- Ketin (1968) "Türkiye'nin Genel Tektonik Durumu ile Başlıca Deprem Bölgeleri Arasındaki İlişkiler" MTA Dergisi Ekim 1968 Sayı 71
- Koçyiğit (1984) "Doğu Anadolu Bölgesinin Yeni Tektonik Çatısı ve Horasan-Narman 1983 Depremi" Kuzey Doğu Anadolu Ulusal Deprem Simpozyumu 16-19 Mayıs 1984
- McKenzie (1972) "Active Tectonics of the Alpine-Himalayan Belt, The Aegean and Surrounding Regions" Geophysics J. Royal Ast. Soc. 55, 217-254
- Nowroozi (1971) "Seismotectonics of the Persian Plateau, Eastern Turkey, Caucasus and Hindu-Kush Regions" Bull. Seis. Soc. Am. Vol. 61 No. 2 pp 317-341
- Pınar ve Lahn (1952) "Türkiye Depremleri İzahlı Kataloğu" T.C. Bayındırılık Bakanlığı Yapı ve İmar İşleri Reisliği Yayınları Seri 6 No. 36
- Soysal ve Diğerleri (1981) "Türkiye ve Çevreşinin Tarihsel Deprem Kataloğu" Tübitak Proje No. TBAG. 341, İstanbul
- Şaroğlu ve Güner (1979) "Tutak Diri Fayı Özellikleri ve Çaldıran Fayı ile İlişkisi" Yeryuvarı ve İnsan Şubat 1979
- Seymen (1972) "Bingöl Depremi Fayı ve Kuzey Anadolu Fayı ile İlişkisi" MTA Bülteni 79, pp 1-8
- Arpat ve Şaroğlu (1972) "Doğu Anadolu Fayı ile İlgili Bazı Gözlemler ve Düşünceler" MTA Bülteni No. 78 pp 44-50
- Erdik, Doyuran, Yüçemen, Gülkhan ve Akkaş (1982) "A Probabilistic Assessment of the Seismic Hazard in Turkey" METU-EERC Report No. 83-1, Ankara, Turkey.
- Mohraz (1976) "A Study of Earthquake Response Spectra for Different Geological Conditions" BSSA Vol. 66, No. 3, June, Sayfa 915-935

Donovan (1978) "Soil and Geological Effects on Site Response"
Proc. 2nd Inter. Conf. on Microzonation, San Fransisco,
USA, Nov. 26-Dec. 1.

.... "Afet Bölgelerinde Yapılacak Yapılar Hakkında Yönetmelik"
Deprem Araştırma Enstitüsü, İmar ve İskan Bakanlığı,
Ankara, 1975

EK-1 TARİHSEL DEPREMLER

Sıra No.	Tarih	Koordinat	Siddet	Yeri
1	7.7.741	39.5	43.5	VII
2	8.8.869	40.0	44.0	IX
3	9.9.972	40.3	44.1	VII
4	10.10.991	38.5	39.5	VI
5	11.11.995	40.6	43.1	VI
6	12.12.1003	40.5	43.3	VI
7	13.1.1007	40.4	43.3	VI
8	14.1.1011	39.80	39.50	VIII
9	15.1.1045	39.75	39.50	IX
10	16.1.1046	40.5	43.5	VII
11	17.1.1047	39.75	39.5	IX
12	18.1.1068	39.75	39.50	VII
13	19.1.1088	41.4	43.2	VIII
14	20.1.1104	40.6	43.1	VIII
15	21.1.1110	38.5	43.5	VIII
16	22.1.1132	40.5	43.5	VIII
17	23.1.1154	40.6	43.1	VIII
18	24.1.1161	39.75	39.50	VII
19	25.1.1168	39.75	39.50	VIII
20	26.1.1236	39.75	39.50	VII
21	27.1.1245	39.74	42.5	VII
22	28.10.1254	40.00	39.00	VIII
23	29.10.1268	39.75	40.40	IX
24	30.10.1281	39.75	39.50	VI
25	01.11.08.1287	39.75	39.50	VIII
26	02.11.1289	39.75	39.50	VII
27	03.11.1290	39.75	39.50	VI
28	04.11.1308	39.75	39.50	VII
29	05.11.1319	40.4	43.6	VIII
30	06.11.1319	39.50	44.0	VIII
31	07.11.1345	39.75	39.50	VII
32	08.11.1356	39.75	39.50	VI
33	09.11.1363	38.7	41.5	IX
34	10.11.1366	39.75	39.50	VI
35	11.08.12.1374	39.75	39.50	VII
36	12.09.1422	39.75	39.50	VIII
37	13.09.1433	39.75	39.50	VI
38	14.10.03.1456	39.75	39.50	VIII
39	15.10.1458	39.75	40.4	X
40	16.11.12.1482	39.75	39.50	IX
41	17.11.1543	39.75	39.50	VII
42	18.05.11.1576	39.75	39.50	VII
43	19.11.1579	39.75	39.50	VIII
44	20.11.17.1584	39.75	39.50	IX
45	21.02.04.1647	39.15	44.0	IX
46	22.02.1659	39.90	41.30	VI
47	23.06.1667	39.75	39.50	VIII
48	24.06.1681	40.2	44.5	VIII

Sıra No.	Tarih	Koordinat	Şiddet	Yeri
49	07.03.1701	38.5	43.4	VIII Van çevresi
50	15.03.1701	38.5	43.4	VII Van çevresi
51	30.11.1701	38.5	43.4	VI Van çevresi
52	1704	38.5	43.4	VII Van çevresi
53	1707	40.6	43.1	VII Kars çevresi
54	1766	39.95	41.70	VII Pasinler
55	27.01.1781	39.90	41.30	VII Erzurum çevresi
56	23.07.1784	39.75	39.50	VIII Erzurum'da etkin
57	1787	39.75	39.50	VIII Erzincan çevresi
58	1789	38.7	39.9	VIII Elazığ-Palu
59	1790	39.90	41.30	VIII Erzurum çevresi
60	1794	39.90	41.30	VI Erzurum çevresi
61	21.02.1805	41.9	43.9	VI Gürcistan
62	02.07.1840	40.1	43.6	VIII Kağızman-Kars
63	06.07.1840	39.70	44.40	VII Ağrı çevresi
64	26.07.1840	39.7	44.4	VII Ağrı çevresi
65	14.08.1840	40.0	44.0	VI Iğdır-Kars
66	22.09.1841	39.5	44.1	VII Doğubeyazıt
67	01.01.1844	39.90	41.3	VII Erzurum çevresi
68	1850	39.90	41.3	VII Erzurum çevresi
69	24.07.1852	39.90	41.30	IX Erzurum çevresi
70	29.07.1852	39.90	41.3	VI Erzurum çevresi
71	21.01.1859	39.90	41.30	VIII Erzurum çevresi
72	02.06.1859	39.90	41.30	IX Erzurum çevresi
73	03.12.1860	39.90	41.30	VII Erzurum çevresi
74	20.06.1866	39.90	41.30	VIII Erzurum çevresi
75	04.02.1868	41.2	43.8	VIII Kars-Erzurum çevresi
76	02.04.1868	40.0	41.7	VIII Pasinler
77	23.04.1868	40.0	41.7	IX Erzurum'da etkin
78	26.12.1869	40.7	44.3	VIII Kars-Erivan
79	05.03.1871	38.5	43.4	VII Van çevresi
80	02.12.1871	39.90	43.1	VIII Ağrı çevresi
81	1872	?	?	VIII Kars çevresi
82	03.05.1874	38.65	39.2	VIII Harput
83	27.03.1875	39.3	41.0	VIII Karlıova-Bingöl
84	01.11.1875	39.90	41.30	X Erzurum çevresi
85	07.1877	39.90	41.3	VI Erzurum çevresi
86	30.05.1881	38.5	43.3	IX Van, Bitlis, Muş
87	03.11.1883	40.6	43.1	VIII Kars-Erivan çevresi
88	03.1886	39.90	41.30	VI Erzurum çevresi
89	23.09.1888	41.1	42.8	VIII Ardahan-Kars
90	24.10.1888	39.75	39.5	VII Erzincan çevresi
91	1889	38.7	39.9	VI Palu çevresi

Sıra No.	Tarih	Koordinatlar		Derinlik (km)	Magnitüd (M _S)
		Enlem	Boylam		
1	28.04.1903	39.00	43.00		5.0
2	28.04.1903	39.10	42.50		6.5
3	04.12.1905	39.00	39.00		6.8
4	04.12.1905	39.00	39.00		5.0
5	04.12.1905	39.00	39.00		5.8
6	04.12.1905	39.00	39.00		5.6
7	28.09.1906	40.50	42.70		6.2
8	31.03.1907	39.10	42.50		5.2
9	06.04.1907	39.30	40.40		4.9
10	03.06.1907	38.70	41.50		5.0
11	05.03.1909	39.00	40.00		5.3
12	20.04.1913	41.31	44.32	10	6.1
13	03.05.1924	41.24	42.39	10	5.0
14	06.09.1924	39.67	42.81	10	4.9
15	13.09.1924	39.96	41.94	10	6.8
16	13.09.1924	40.24	41.94	10	5.1
17	13.09.1924	40.00	42.00		4.6
18	16.09.1924	40.00	42.00		4.6
19	22.09.1924	40.00	42.00		4.9
20	23.09.1924	40.00	42.00		4.7
21	27.09.1924	39.92	41.47	10	5.0
22	09.01.1925	41.33	43.41	60	6.0
23	12.02.1925	40.00	42.00		5.1
24	12.03.1925	40.00	42.00		5.0
25	30.06.1925	41.50	40.50		4.6
26	26.07.1925	40.71	41.49	10	4.6
27	25.06.1926	40.50	41.00		4.6
28	22.10.1926	41.28	43.62	10	5.4
29	22.10.1926	40.94	43.88	10	6.0
30	23.10.1926	41.00	44.00		4.6
31	25.10.1926	41.50	40.50		4.6
32	09.05.1928	40.00	42.00		4.6
33	08.02.1930	38.52	39.40	100	5.1
34	09.04.1930	39.55	39.26	10	4.6
35	20.04.1930	39.37	39.35	60	4.6
36	04.08.1930	41.50	44.12	10	4.6
37	10.12.1930	39.72	39.24	30	5.6
38	31.07.1931	41.02	39.55	10	4.9
39	15.03.1932	40.06	44.36	160	5.1
40	12.04.1932	41.58	42.45	10	4.6
41	27.06.1932	41.50	43.50		4.6
42	06.11.1933	38.86	43.85	10	4.6
43	02.11.1934	40.48	42.74	10	4.6
44	12.11.1934	38.54	41.00	50	5.7
45	26.01.1935	41.32	43.60		4.6
46	02.04.1935	41.20	43.60		4.6
47	01.05.1935	40.09	43.22	60	6.0
48	02.05.1935	39.80	43.50		4.6
49	02.05.1935	39.80	43.50		4.6
50	13.07.1935	41.20	43.60		4.6

Sıra No.	Tarih	Koordinatlar Enlem	Boylam	Derinlik (km)	Magnitüd (M _S)
51	18.08.1935	39.60	43.10		5.0
52	13.10.1935	39.25	40.52	40	5.0
53	14.10.1935	39.20	40.60		4.6
54	23.03.1936	39.00	42.00		4.6
55	14.09.1937	41.24	44.34	10	4.9
56	07.12.1937	39.94	40.43	60	4.7
57	06.01.1983	41.65	44.34	70	4.7
58	14.11.1938	40.21	43.53	10	4.8
59	14.11.1938	40.50	43.90	10	4.7
60	21.11.1939	39.82	39.71	80	5.9
61	26.12.1939	39.80	39.51	20	7.9
62	28.12.1939	39.71	39.89	80	4.7
63	29.12.1939	39.89	39.27	10	4.9
64	29.12.1939	39.70	39.55	10	4.6
65	29.12.1939	39.70	39.70		4.6
66	17.04.1940	40.48	43.32	10	4.6
67	22.04.1940	39.62	39.89	20	4.9
68	23.05.1940	41.75	44.17	10	4.6
69	29.05.1940	39.41	40.00	60	4.8
70	10.07.1940	41.16	43.56	10	5.3
71	23.09.1940	38.96	39.32	80	4.9
72	18.10.1940	38.57	44.30	20	5.5
73	28.10.1940	39.04	44.17	50	4.6
74	10.09.1941	39.45	43.32	20	5.9
75	12.11.1941	39.74	39.43	70	5.9
76	07.02.1942	39.68	39.05	10	4.6
77	20.11.1945	38.63	43.33	10	5.5
78	31.05.1946	39.26	41.21	60	5.7
79	03.10.1946	39.50	44.12	50	4.9
80	27.07.1947	39.96	40.79	40	4.9
81	07.12.1947	39.98	42.62	60	4.6
82	19.05.1948	39.43	41.31	20	4.6
83	23.05.1948	41.31	44.20	20	4.6
84	20.06.1948	39.14	41.43	30	4.6
85	18.08.1948	38.51	39.25	10	4.8
86	12.10.1948	38.50	41.50		4.6
87	12.11.1948	40.82	44.01	20	4.6
88	17.08.1949	39.57	40.62	40	7.0
89	17.08.1949	40.10	40.57	100	5.3
90	17.08.1949	39.58	40.57	60	5.2
91	23.08.1949	39.42	40.98	10	4.6
92	29.08.1949	39.50	40.60		4.6
93	30.08.1950	39.38	41.34	60	4.9
94	18.03.1951	40.04	42.05	30	4.7
95	03.01.1952	39.95	41.67	40	5.8
96	31.01.1952	40.00	41.70		4.0
97	04.04.1952	41.20	43.89	10	4.6
98	07.05.1952	41.60	41.50		4.0
99	06.06.1952	41.10	43.85	10	4.0
100	13.06.1952	41.38	44.06	10	4.7
101	16.06.1952	41.40	44.10		4.0

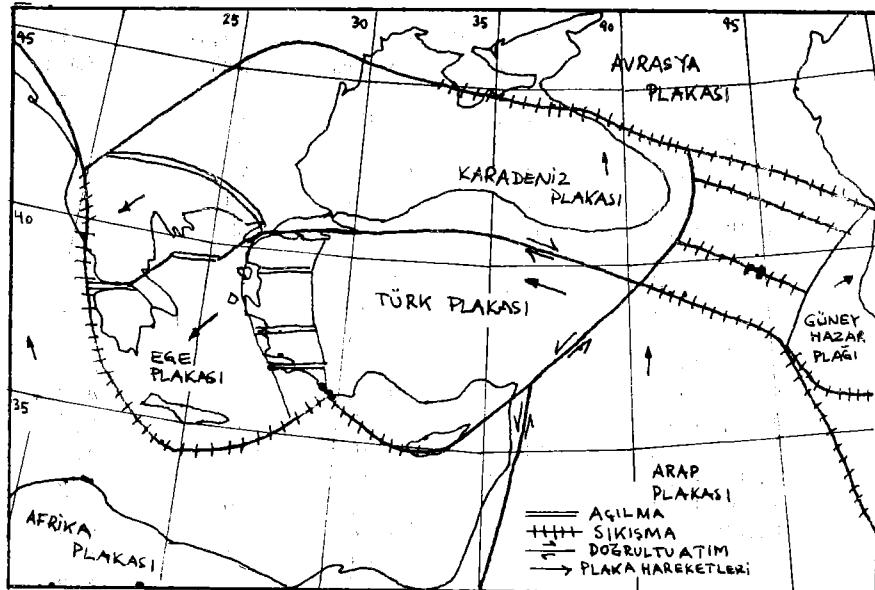
Sıra No.	Tarih	Koordinatlar Enlem	Boylam	Derinlik (km)	Magnitüd (M _s)
102	22.06.1952	41.40	44.10		4.0
103	04.08.1952	41.40	44.10		4.0
104	27.08.1952	41.40	44.10		4.0
105	03.09.1952	39.00	43.00		4.5
106	29.09.1952	41.24	43.97	10	4.7
107	30.08.1952	38.91	44.09	10	5.0
108	03.10.1952	41.30	43.60		4.0
109	03.10.1952	41.30	43.60		4.9
110	14.02.1953	38.50	43.60		4.0
111	23.03.1953	39.37	41.28	50	5.0
112	14.10.1953	38.70	41.90		4.0
113	20.10.1953	41.93	40.79	10	4.8
114	24.11.1953	38.70	39.80		4.0
115	15.12.1953	39.61	41.08	40	4.6
116	15.12.1953	39.00	41.50		4.6
117	27.05.1954	38.80	41.50		4.7
118	28.05.1954	39.03	40.97	10	4.8
119	11.06.1954	41.69	44.33	10	4.9
120	24.10.1954	40.00	40.00		4.6
121	24.10.1954	41.30	43.90		4.0
122	07.11.1954	40.25	40.03	20	4.5
123	09.01.1955	38.50	43.90		4.5
124	22.02.1957	40.25	39.75	10	5.1
125	18.04.1957	38.74	39.67	10	4.8
126	07.07.1957	39.37	40.46	60	5.1
127	14.01.1958	39.48	40.41	60	5.1
128	13.03.1958	40.00	41.00		4.1
129	16.05.1958	41.22	43.92	10	4.7
130	30.05.1958	41.32	43.96	30	4.5
131	31.05.1958	41.48	44.07	10	5.0
132	31.05.1958	41.39	44.29	30	4.6
133	29.01.1959	39.00	43.52		4.2
134	19.04.1959	39.63	42.30	50	4.6
135	20.05.1959	41.89	41.90	30	5.3
136	30.07.1959	41.00	41.00		4.0
137	10.09.1959	39.64	41.73	70	5.3
138	20.02.1960	38.56	41.58	70	4.4
139	26.02.1960	38.51	41.62	50	4.0
140	29.02.1960	38.64	41.53	10	4.1
141	20.03.1960	39.00	44.00		4.0
142	09.06.1960	39.99	39.67	10	4.2
143	09.08.1960	38.99	40.94	10	4.1
144	22.08.1960	39.28	42.01	60	4.7
145	30.08.1960	39.26	41.63	50	4.2
146	03.09.1960	39.29	41.52	70	4.8
147	19.10.1960	40.00	40.50		4.0
148	02.12.1960	39.28	40.85	60	4.0
149	09.07.1961	39.50	42.50		4.2
150	01.11.1961	39.69	40.82	20	4.5
151	03.12.1961	41.11	44.18	20	5.1
152	10.02.1962	38.85	41.52	40	4.0

Sıra No.	Tarih	Koordinatları		Derinlik (km)	Magnitüd (M_s)
		Enlem	Boylam		
153	30.04.1962	39.30	40.40		4.0
154	10.08.1962	38.74	44.19	40	4.7
155	19.08.1962	38.50	43.00		4.2
156	04.09.1962	39.96	44.13	40	5.3
157	05.09.1962	41.08	43.56	10	4.0
158	05.09.1962	40.00	44.00		4.0
159	06.09.1962	39.90	44.00		4.0
160	07.09.1962	40.00	44.00		4.0
161	08.09.1962	40.56	44.02	70	4.0
162	16.01.1963	41.11	42.00	40	4.0
163	13.03.1963	39.36	40.15	10	4.2
164	09.10.1963	40.00	43.21	50	4.4
165	24.02.1964	39.85	40.34	57	4.4
166	14.03.1964	38.50	39.82	44	4.2
167	05.06.1964	39.13	43.19	42	4.6
168	09.06.1964	38.66	40.18	65	4.0
169	13.07.1964	41.60	44.50	33	4.0
170	21.08.1964	40.25	41.02	13	4.5
171	04.09.1964	39.40	40.28	54	4.8
172	16.11.1964	39.52	40.32	16	4.9
173	29.11.1964	39.00	43.50		4.0
174	21.05.1965	40.20	42.40		4.0
175	31.08.1965	39.30	41.20	33	4.5
176	31.08.1965	39.36	40.79	33	5.6
177	07.12.1965	40.70	39.10		4.0
178	07.03.1966	39.20	41.60	26	5.6
179	10.03.1966	39.94	41.50	45	4.2
180	12.07.1966	39.25	41.62	40	4.0
181	19.08.1966	39.17	41.56	26	6.9
182	19.08.1966	39.41	41.30	62	5.3
183	19.08.1966	38.99	41.77	32	5.1
184	19.08.1966	39.21	41.40	14	4.7
185	19.08.1966	39.33	41.25	39	4.6
186	19.08.1966	39.13	41.48	50	4.7
187	19.08.1966	38.80	41.40	33	4.7
188	20.08.1966	39.30	41.60	27	4.2
189	20.08.1966	38.82	41.49	47	5.0
190	20.08.1966	39.42	40.98	14	6.2
191	20.08.1966	39.16	40.70	33	6.1
192	20.08.1966	39.31	40.51	34	4.6
193	21.08.1966	39.28	41.85	54	4.8
194	21.08.1966	39.08	41.50	69	4.0
195	21.08.1966	39.80	42.00	125	4.0
196	21.08.1966	41.70	43.72	4	4.0
197	22.08.1966	39.32	41.40	40	4.7
198	31.08.1966	38.90	41.50	131	4.0
199	10.09.1966	39.47	40.91	64	4.0
200	13.09.1966	39.17	40.85	46	4.6
201	17.09.1966	39.30	41.80	46	4.0
202	06.10.1966	39.10	41.75	46	4.6
203	26.12.1966	38.85	40.90	28	4.4

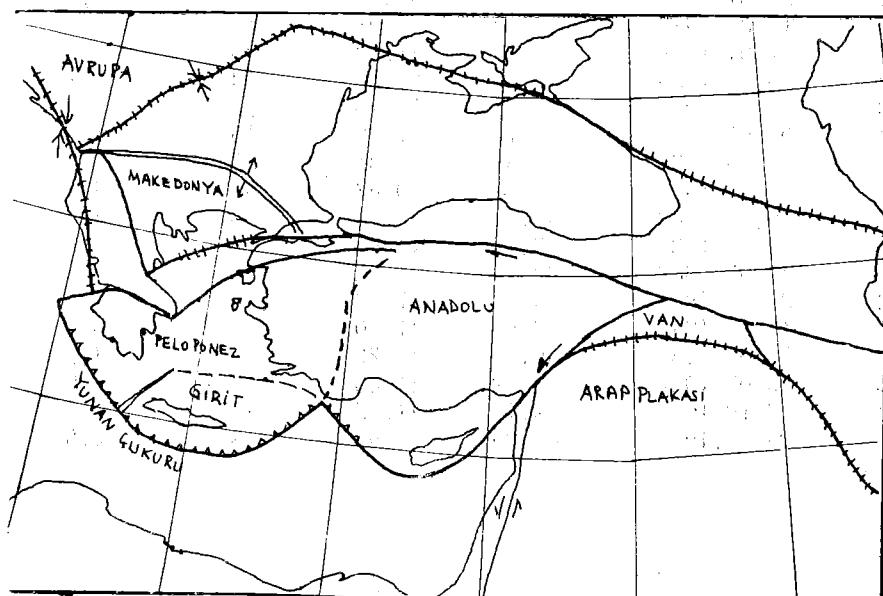
Sıra No.	Tarih	Koordinatlar		Derinlik (km)	Magnitüd (M _s)
		Enlem	Boylam		
204	30.01.1967	41.09	44.31	11	5.4
205	30.01.1967	39.41	41.49	76	5.0
206	11.02.1967	39.00	41.00		4.0
207	17.05.1967	38.69	44.29	54	4.7
208	29.06.1967	41.60	43.93	20	4.6
209	26.07.1967	39.54	40.38	30	4.6
210	03.12.1967	39.00	42.00		4.2
211	29.04.1968	39.24	44.23	17	5.7
212	25.05.1968	40.86	42.16	9	4.4
213	26.05.1968	40.96	42.21	38	4.0
214	11.06.1968	39.70	42.00		4.3
215	19.06.1968	41.50	43.90	33	4.0
216	12.07.1968	39.10	41.50	39	4.6
217	13.08.1968	39.43	41.46	62	4.0
218	18.09.1968	39.81	40.21	25	4.5
219	24.09.1968	39.19	40.29	8	5.1
220	25.09.1968	39.24	40.29	41	4.6
221	21.10.1968	41.71	44.49	33	4.2
222	05.06.1969	41.00	41.50	61	4.1
223	23.07.1969	38.90	41.00	169	4.2
224	10.09.1969	39.25	41.38	52	5.2
225	27.09.1969	40.10	41.00		4.4
226	10.09.1969	39.32	40.56	17	4.7
227	15.12.1969	41.60	43.80	33	4.2
228	25.12.1969	39.18	42.55	66	4.6
229	03.01.1970	41.81	43.35	41	4.8
230	17.02.1970	38.86	43.36	47	4.6
231	17.02.1970	38.66	43.41	41	4.1
232	14.03.1970	39.10	44.50		4.2
233	21.04.1970	39.22	41.40	28	4.5
234	15.05.1970	41.10	43.00		4.2
235	21.05.1970	41.84	43.43	43	4.0
236	22.09.1970	41.20	44.13	2	4.0
237	06.11.1970	40.60	42.10	44	4.2
238	28.12.1970	41.51	44.20	18	4.7
239	22.05.1971	38.50	40.52	3	6.6
240	22.05.1971	38.96	40.34	80	4.1
241	22.05.1971	38.92	40.65	26	4.8
242	22.05.1971	39.08	40.63	41	4.8
243	22.05.1971	39.23	40.61	50	4.3
244	24.05.1971	38.93	40.60	33	4.7
245	24.05.1971	38.80	39.50	33	4.1
246	24.05.1971	38.80	39.90	62	4.1
247	24.05.1971	39.40	40.60	62	4.2
248	29.05.1971	39.30	40.00	33	4.3
249	17.07.1971	38.72	40.28	25	4.4
250	07.12.1971	39.11	40.11	71	4.2
251	22.03.1972	40.42	42.22	42	4.6
252	24.07.1972	39.54	40.60	40	4.1
253	19.03.1973	40.00	40.30	33	4.3
254	23.06.1974	38.75	39.17	75	4.5

Sıra No.	Tarih	Koordinatlar	Derinlik (km)	Magnitüd (M _s)	
		Enlem	Boylam		
255	29.07.1974	39.06	40.65	17	4.1
256	12.01.1975	40.68	42.00	47	4.9
257	21.03.1975	40.79	43.90	62	4.3
258	06.09.1975	38.51	40.72	32	6.4
259	06.09.1975	38.60	40.80	166	4.3
260	06.09.1975	38.55	40.58	47	5.1
261	06.09.1975	38.50	40.50	48	4.1
262	16.09.1975	38.51	40.64	35	4.2
263	17.09.1975	38.64	40.83	29	4.1
264	17.09.1975	38.76	40.78	51	4.3
265	19.09.1975	38.71	40.82	51	4.3
266	20.09.1975	38.74	40.76	70	4.1
267	07.10.1975	38.71	40.50	40	4.3
268	12.10.1975	38.70	40.81	42	4.1
269	08.11.1975	38.50	40.40	51	4.2
270	14.11.1975	38.65	40.75	45	4.8
271	29.11.1975	40.55	43.22	53	4.8
272	30.12.1975	38.62	40.50	28	4.5
273	12.01.1976	38.61	43.20	56	5.1
274	13.01.1976	38.60	40.70	68	4.2
275	25.03.1976	41.01	42.97	25	4.9
276	02.04.1976	39.85	43.69	14	4.6
277	20.04.1976	40.86	42.10	37	4.5
278	29.04.1976	40.96	42.87	30	5.1
279	29.04.1976	41.04	42.00	4	4.9
280	30.05.1976	41.13	42.90	10	4.1
281	02.07.1976	38.76	40.10	59	4.2
282	09.07.1976	38.29	40.41	10	4.3
283	22.08.1976	38.58	40.55	44	4.1
284	05.09.1976	38.51	40.94	17	5.3
285	02.10.1976	39.47	39.75	53	4.8
286	08.10.1976	38.52	40.89	27	4.9
287	24.11.1976	39.05	44.04	10	6.3
288	24.11.1976	39.10	44.20	63	5.8
289	24.11.1976	39.08	44.13	55	5.1
290	26.11.1976	39.11	44.27	33	4.3
291	28.11.1976	39.20	44.50	49	4.1
292	28.11.1976	39.08	44.06	33	4.3
293	30.11.1976	39.35	44.37	54	4.6
294	01.12.1976	39.90	44.20	45	4.3
295	05.12.1976	39.20	44.30	65	4.1
296	06.12.1976	39.13	44.48	58	4.3
297	06.12.1976	39.04	44.41	51	4.2
298	12.12.1976	39.00	44.26	41	4.9
299	25.12.1976	38.97	44.30	47	4.8
300	28.12.1976	39.46	43.63	51	4.2
301	01.01.1977	39.35	43.48	24	4.8
302	02.01.1977	39.29	43.62	46	5.1
303	17.01.1977	39.27	43.70	39	5.2
304	04.02.1977	39.00	44.10	33	4.8
305	18.02.1977	40.48	41.68	10	4.6

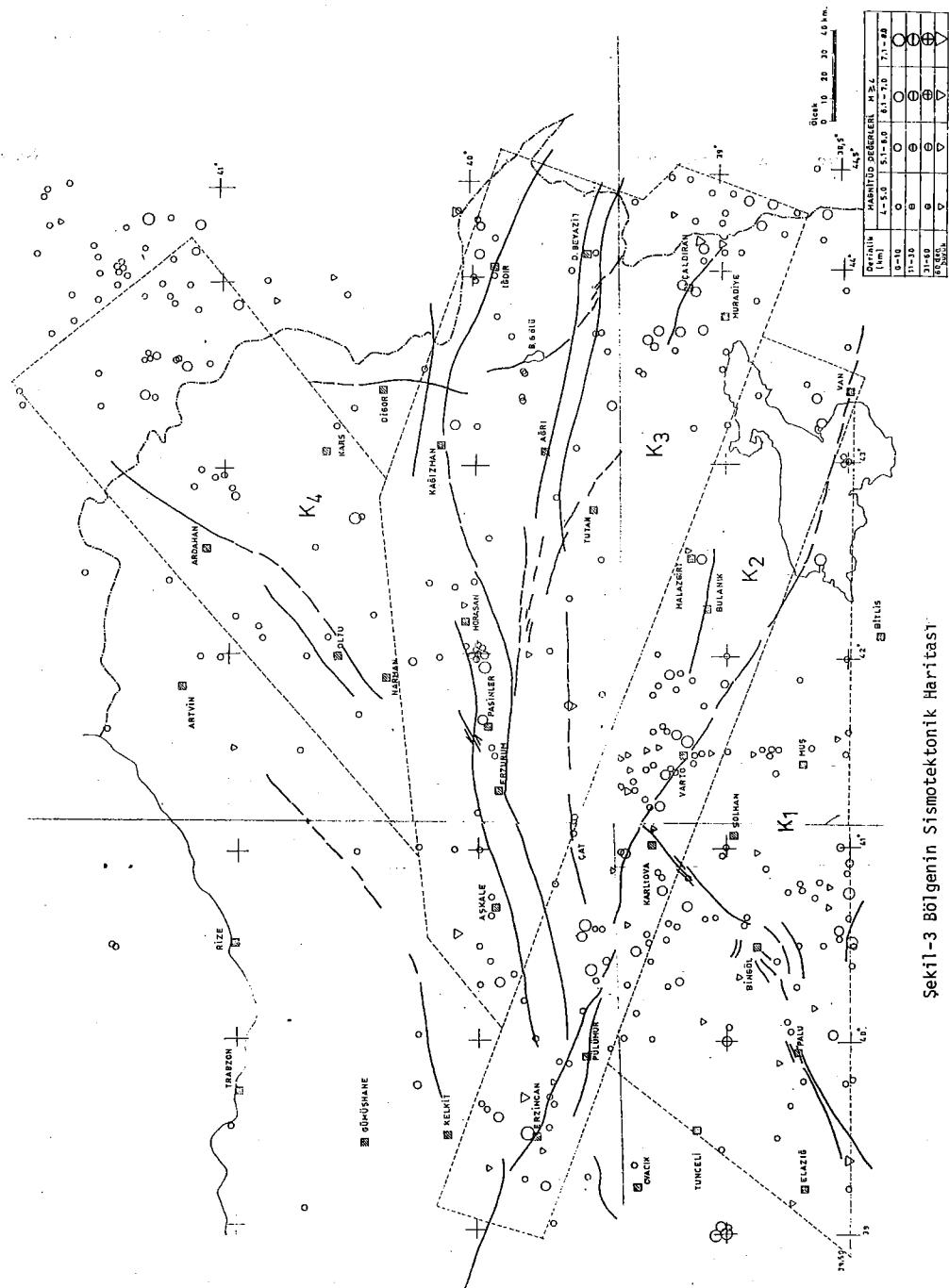
Sıra No.	Tarih	Koordinatlar Enlem	Boylam	Derinlik (km)	Magnitüd (M _s)
306	21.02.1977	39.00	40.08	33	4.8
307	25.03.1977	38.58	43.03	29	5.2
308	26.03.1977	39.34	43.50	25	4.9
309	14.05.1977	38.74	40.05	4	4.5
310	26.05.1977	38.83	44.38	38	5.4
311	26.05.1977	38.89	44.35	40	5.1
312	30.05.1977	38.94	44.40	57	4.3
313	18.06.1977	41.97	43.98	25	4.8
314	08.07.1977	38.62	41.05	53	4.2
315	11.07.1977	39.60	44.00	10	4.3
316	17.07.1977	38.53	39.80	33	4.2
317	07.01.1978	40.10	43.32	67	4.7
318	17.01.1978	39.40	41.40	139	4.7
319	28.01.1978	39.51	43.70	56	4.3
320	07.02.1978	39.00	43.60	55	4.2
321	15.02.1978	39.67	39.88	48	4.8
322	15.02.1978	39.76	40.01	54	4.7
323	15.02.1978	39.69	39.67	42	4.3
324	01.03.1978	40.97	42.90	38	4.2
325	13.08.1978	39.30	41.10	128	4.2
326	15.08.1978	41.25	43.99	8	4.8
327	22.08.1978	41.94	43.97	4	4.9
328	19.01.1979	39.91	39.60	11	5.1
329	20.01.1979	39.97	39.64	42	4.3
330	11.04.1979	39.12	43.91	44	5.1
331	11.04.1979	39.33	41.52	89	4.5
332	25.04.1980	40.65	42.57	3	4.2
333	30.04.1980	39.58	40.15	33	4.7
334	01.06.1980	40.16	41.98	10	4.5
335	18.10.1980	39.91	40.31	37	5.2
336	13.04.1981	39.94	40.67	52	4.3
337	19.03.1982	39.27	41.88	33	4.2
338	23.03.1982	39.22	41.82	10	4.5
339	23.03.1982	39.23	41.90	38	5.8
340	28.03.1982	39.14	41.88		4.2
341	15.05.1982	39.50	41.80		4.3
342	19.05.1982	40.07	42.26	62	4.8
343	25.05.1982	41.42	44.00	5	4.8
344	13.10.1982	39.19	41.92	40	4.8
345	09.11.1982	41.05	42.95	3	4.5



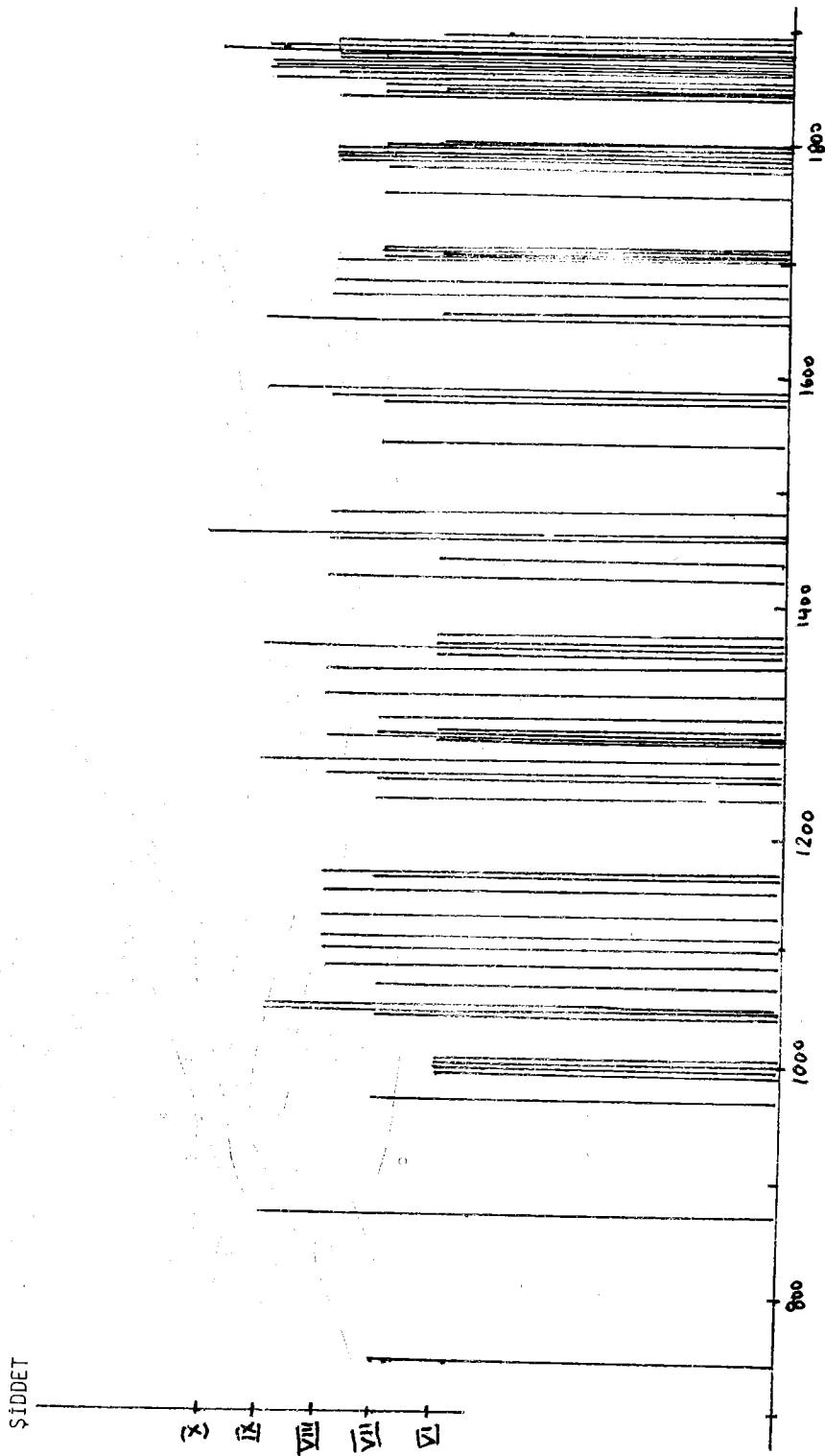
Şekil-1 McKenzie (1972)'ye Göre Plaka Modeli



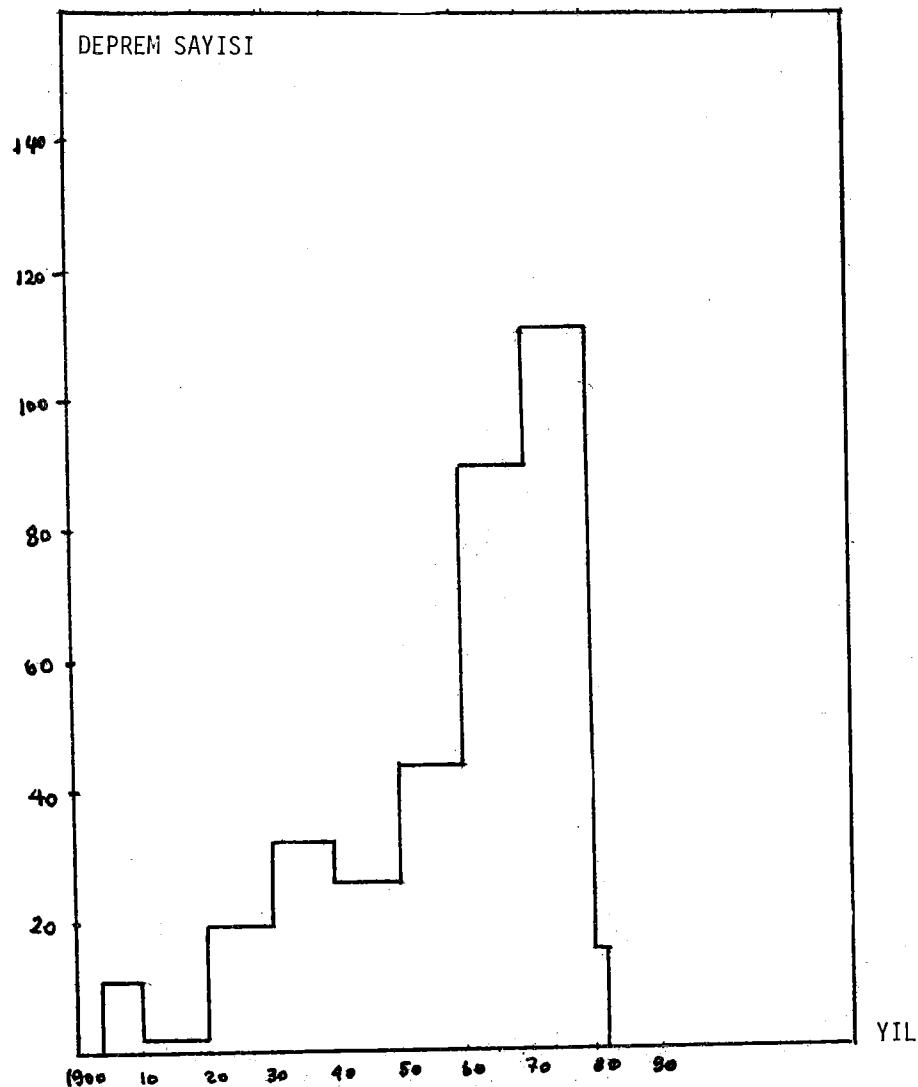
Şekil-2 Dewey ve Şengör (1979)'e Göre Plaka Modeli



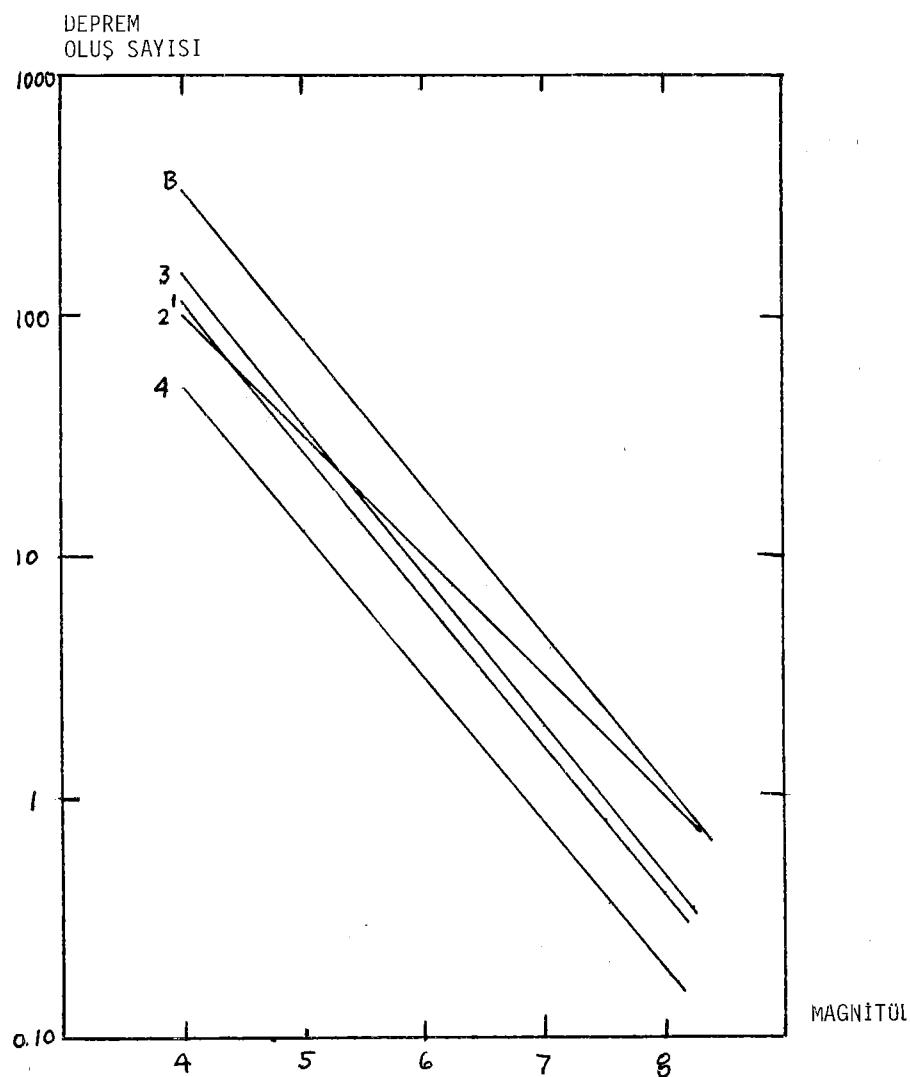
Sekil-3 Bölgenin Sismotektonik Haritası



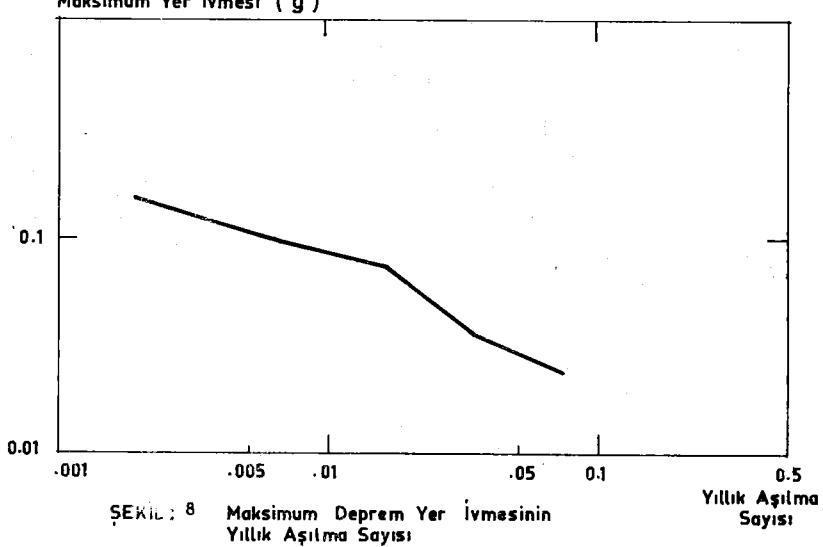
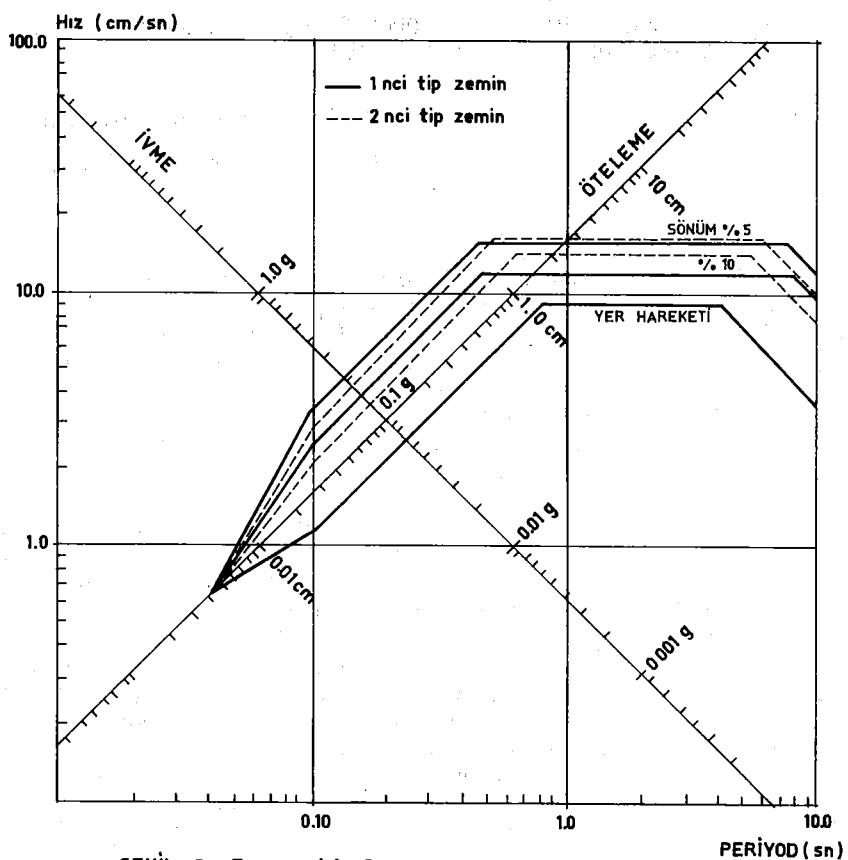
Sekil-4 Tarinsel Depremlerin Zaman Içinde Dağılımı



Şekil-5 Aletsel Dönemde Zaman İçinde Deprem Dağılımı



Şekil-6 Kaynak Zonları (1-4) ve Bütün Bölge (B) için
Magnitüd-Deprem Oluş Sayısı İlişkisi



GENÇ GÖL ÇÖKELLERİNDEKİ DEFORME OLMUŞ YAPILARDAN DEPREM
TEKRARLANMA SÖRELERİNİN BELİRLENMESİ (x)

Yazan : JOHN,D. SIMS (xx)

Ceviri : Ergün Yiğit (xxx)

ÖZET :

1971 deki San Fernando, California depreminden sonra Van Narman rezervuarı siltli çökellerinde yapılan araştırma, rezervuar tabanında, yaklaşık 2 km^2 lik bir alanda, çökellerin 1m lik kalınlığı içerisindeki deforme olmuş yapıların üç zon halinde bulunduğunu açığa çıkardı. Bu zonlar, 1930, 1952 ve 1971 de San Fernando bölgesini etkileyen orta şiddetteki depremlerle korele edildi. Van Narman' rezervuarındaki lere benzer deneysel deformasyon yapıları ile bağlantılı bu çalışmanın başarısı, sismik bakımdan aktif diğer bölgelerdeki Pleistosen ve Holosen göllerinde bulunan benzer yapıların araştırılmasına zemin hazırladı. Bu yüzden çalışmalar, Güney-Doğu California'daki Imperial vadisinde, Kuzey California'daki Clear gölünde ve Washington'un Puget Sound bölgesinde bulunan siltli ve kumlu göl çökellerinde başlatıldı. Imperial vadisindeki çalışma mükemmel sonuçlar verdi. Brawley yakınlarındaki Üst Holosen yaşlı çökellerin 10 m. lik üst seviyesinde ve beş zon halinde bulunan yapılar, doğal mostralardan yararlanarak yaklaşık 100 km^2 lik bir alanda korele edildi. Bu yapılar, Van-Narman rezervuarında bulunanlara benzemektedirler ve bunların üst Holosen boyunca Güney Imperial vadisi çevresini etkileyen en az beş orta veya büyük deprem hakkında bilgi sağlayacakları düşünülmektedir. Clear Gölü çalışması, düşük sıvılaşma potansiyeline sahip, organik materalce zengin killerde alınan karot örnekleri üzerinde yapıldığından pek net olmayan sonuçlar verdi. Üst Pleistosenin tabakalı glasiyel-gölsel çökellerindeki çalışma Washington'un Puget Sound bölgesinde başlatıldı ve 13 yerde araştırma yapıldı. Bunlardan birinde, 1804 tabaka ve sun'i sismik sarsıntılar tarafından deney amacı ile oluşturulmuş yapıların benzeri olması nedeni ile depremler tarafından oluşturulduğu kabul edilen 14 deformasyon zonunu içeren 18,75 m.lik bir kesit elde edildi. Sismik olaylar ile deforme olmuş yapıların korelasyonu şu esaslar üzerine kurulmuştur. (1) Halihazırda aktif sismik zonlara yakınlık, (2) Muhtemelen sıvılaşabilir çökellerin varlığı, (3) Deneysel olarak oluşturulmuş yapılara benzerlik, (4) Sıvılaşmaya işaret eden deforme olmuş, zonlarda, küçük ölçekli iç yapılar, (5) Yapıların tek stratig-

(x) N.PAVONI ve R.GREEN (Ed.), Recent Crustal Movements, Tectonophysics 29 (1-4): 141-152, Elsevier Scientific Publishing Company, 1975, Amsterdam

(xx) U.S.Geological Survey, Memo Park, Calif. (U.S.A) (Gözden geçirilmiş yeni düzenleme 7 Mayıs, 1975 de yazar tarafından tasdik edildi).

(xxx) Afet İşleri Genel Müdürlüğü, ANKARA

rafik aralıkta sınırlanması, (6) Yapı zonlarının geniş alanlarda korele edilebilir olmaları ve (7) Yamaç çökmeleri veya diğer sedimentolojik, biyolojik veya hatta deformasyon biçimlerinin etkilerinin dikkat çekici biçimde bulunmamaları.

GİRİŞ :

Kuzey Amerika'daki deprem zararları ile ilgili tarihi kayıtların çok yetersiz olması nedeni ile deprem zararlarının tekrarlanma aralıkları ile ilgili tamamlayıcı bir jeolojik yönteme ihtiyaç vardır. Holosen ve Üst Pleistosen çökelleri, en azından çökelse bölgesindeki büyük depremlerin sismik sarsıntı etkilerinin kaydını ihtiyac etmesi en muhtemel olanlardır. Böyle bir tutanak, bir bölgenin deprem tarihinin yeniden oluşturulması için bilgi verebilir ve böylece sismik olayların sıklığının bilinmesi için faydalı olabilir. Bunun için, bu olayları kontrol eden sismik ve sedimentolojik parametreler belirlenmeli ve çökel kayıtları ile bunlara etki eden sismik olayların kayıtlarının okunması öğrenilmelidir.

Genç çökellerde, orta şiddette bir depremin etkilerinin büyüğünü ve tiplerini belirleme fırsatı, 1971 yılı 9 Şubatındaki San Fernando depremi ile ortaya çıktı. San Fernando deprem merkezinin yaklaşık 12 km uzağında bir insan yapısı rezervuar olan Van-Narman gölü bulunmaktadır (Şekil-1). Baraj birkaç defa depremlerle zarar görmüş ve sonradan suyu akıtilarak kurutulmuştur. Depremden sonra kurumuş göldeki siltli çökeller araştırıldı. (Sims, 1973) Çökellerin yaşı 1915 den 1971 e kadar 56 yılı bulmaktadır. Bu süre boyunca, MM VI veya daha şiddetli depremler: 1930, 1933, 1952 ve 1971 San Fernando vadisini etkiledi. Baraj 1930 olayı sırasında hafif bir şekilde hasara da uğradı.

Göl çökelleri içerisinde üç stratigrafik düzlemdede变形 olmuş yapılar bulundu. (Sims, 1973) Çökellerin 4-5 cm lik en üst seviyesinde, küçük ölçekli kıvrımlar, yük kalıpları, kabarma yapıları, bükülmüş laminasyon ve pseudonodüler bulunmaktadır. (Sims, 1973, Şekil-2). Her biri iki alt birimden oluşmuş, radyal olarak simetrik yük kalıplarının (Şekil-2) alt iki zonu daha fazla killi, bol laminalli, plastik olarak变形 olmuş alt birim (Şekil-2A, alt birim 1) ve alttaki malzeme içine doğru gömülü alt birim (Şekil-2A, alt birim 2). Alttaşı malzeme sismik sarsıntı nedeni ile sıvılaşmış ve üstteki malzeme ile bağlantısını kaybetmiştir. Alttaşı malzemenin iç yapısı bozulmuş ve malzemedede taşınmaya ait önemli bir belirti görülmeksızın sıvılaşmanın etkilerini göstermektedir (Şekil-3). Üç yapı zonu, göl çökellerinin her tarafında belirlenmekte, korele edilmekte ve stratigrafik bakımından sınırlanmış görülmektedir. Yapıların alt iki zonunun üst yüzeyi, deformasyon sonrası çökellerle doldurulmuş ve daha sonra da paralel laminalli çökellerle örtülü bir mikrorölyefe sahiptir. Bu özellik, deformasyon olmuş çökellerin, deformasyon esnasında, sediment-su birleşme çizgisinde veya ona çok yakın yerde olduğunu göstermektedir. Böylece, eğer deformasyon olmuş zonun en üst seviyesinin yaşı verilebilirse zonun deformasyon olduğu tarihte bilinebilir.

Van-Narman Gölü, var olduğu sürece, göle sediman taşınmasında en büyük etken olan yerel yağmur suyu akışlarına açıktı. Bu sayede üç yapı zonu yerel sediman akışlarındaki değişimleri yansıtacak şekilde ayarlanmış sedimantasyon oranları bazında tarihiendirildi. Bu usul, 1915 den bu yana San Fernando vadisini etkileyen üç depremin tarihleri ile yakın bir uyumluluk içerisinde, deform olmuş zonların üst seviyelerinin tarihlendirilmesine imkan vermiştir. (Sims. 1973) (1) Muhtemelen Van-Narman Gölüne çok daha yakın (Allen 1971) ve barajı hafif bir biçimde tahrip etmiş, 1930 Santa Monica depremi (M 5, 2), (2) 1952 Kern County depremi (M 7,7) ve (3) 1971 San Fernando depremi (M 6,5). Van-Narman Gölü yakınlarının bu depremlerin şiddetleri sırası ile VI, VI ve IX idi.

Sıvılaşma, bu yapıların belirgin bir oluşum biçimidir. Sedimen su arayüzü yakınında, sedimentlerin bir bölümü içerisinde, sarsıntı esnasında oluşur ve sonuç olarak üstteki killi, laminalı çökeller çöker veya buruşur. Deformasyon olayları, deformasyon tarafından oluşturulmuş mikrorölüyeflerin içini dolduran normal sedimantasyon ve daha sonra da paralel laminalı çökellerle izlenir. X-ışını radyografları, arazi gözlemlerini desteklemekte ve karışmış laminanın güzel ayrıntıları ile sıvılaşmış malzemenin iyice sularlanması ile olmuş parçacıkların taşınma biçimini göstermektedir (Şekil-3). Bundan başka, Van-Narman Gölünde mevcut yapılardan bazıları, sun'ı depremlere ve deney amacı ile üretilmiş olanlara (Kuenen, 1958) benzemektedirler.

Van-Narman Gölü çökelleri üzerinde yapılan çalışmanın açık olan başarısı, Birleşik Devletlerin batısındaki diğer genç göller ve göl çökellerindeki benzer yapıların araştırılması konusunda yol gösterici olmaktadır.

LAKE CAHUILLA ÇÖKELLERİ-İMPERİAL VADİSİ-CALIFORNİA

California, Brawley civarındaki, eski Cahuilla gölünün yatay Holosen sedimentlerindeki muhtemel deformasyon yapıları (Strand, 1962) R.V. Sharp tarafından araştırılarak yayınlandı (kisisel görüşme, 1973) (Şekil-1). Bu yapıları ihtiva eden çökeller, en iyi şekilde New nehrinin yamaçlarında ve insan yapısı şevelerde izlenmektedir. Çökeller hakim olarak silt ve düşük kil içerikli ince kumlardan oluşmakta ve nadiren kil laminalıdır. Bu çökeller içinde bulunan yapılar, kabaca Van-Narman Gölünde bulunanlara benzerler, fakat alttaki sıvılaşmış çökeller içine çökmüş veya buruşmuş killi paralel laminalı çökeller bulunmamaktadır (Şekil-5).

Bes zon halinde bulunan yapılar, sedimentlerin 10 m lik en üst seviyesindedir. Zonlar, New nehrinin yamaçlarındaki klayuz yapılarının yardımcı ile kolayca izlenmeye ve korele edilmektedir. Herbir zonun kalınlıkları ve stratigrafik ilişkileri nispeten değişmez durumdadır ve klayuz seviyelerle uyumluluk gösterir. Bugün söz konusu yapıların beş zonu yaklaşık 100 km^2 lik bir alanda görülebilir.

Cahuilla gölü yapılarının X-ışını radyografları, Van-Narman gölünden alınan örneklerden çekilen radyograflarda olduğu gibi, sıvılaşma esnasında bozulmuş laminasyonun güzel ayrıntılarını göstermektedir (Şekil-6). Büyünlüğünü muhafaza etmekle birlikte de-

forme olmuş laminaların böbrek biçimli kütleleri, bu radyograflarda belirgindir ve dikkat çekici bir biçimde deneysel olarak Kuenen (1958) tarafından oluşturulmuş yapılara benzemektedirler (Bak, Şekil-4).

CLEAR GÖLÜ, CALIFORNIA

Clear gölü (Şekil-1) bütün tarih ve muhtemelen Üst Kuvarterner boyunca doğal bir su kütlesi olarak var olmuştur (Anderson 1936, Brice 1953). 1973 de gölün çeşitli bölgelerinde, maynaya monte edilmiş sondaj aletleri kullanarak sekiz adet sondaj kuyusundan örnek alındı. Bu örneklerin çapları 12 veya 15 cm ve uzunluklarında 15,5 m den 114 m ye kadar değişmektedir. Son 40.000 yılın sedimantasyon oranlarının, kıyaslama yolu ile C^{14} metodundan yararlara rak tespit edildiği bu örnekler, göl çökelleri hakkında en az 150.000 yıllık bir süre için bilgi verebilir.

Örneklerin 1 cm lik dilimlerinde yapılan gözlemler ve X-ışını araştırmaları yalnızca, gölün San Andreas fayına olan yakınlığına rağmen kökeni belirsiz olan deformasyonal yapıları anlamaya imkan verdi. Yapıların belirsizliğinin başlıca sebebi, çökellerin hakim olarak, yalnızca düşük miktarda kum, silt ve nadiren çakılı, organik materyalce zengin, ince taneli kil olmasıdır. Clear gölü çökellerindeki tane boyu dağılımı, Van-Norman Gölü ve Lake Cahuilla'nın daha kaba ve suya doyduğunda sıvılaşabilen çökellerinden önemli farklılıklar gösterir (Andresen ve Bjerrum, 1967).

Bu çökellerde yapılan çalışmalar, Clear gölünün bulunduğu, sismik açıdan aktif, volkanik bölgenin tektonik ve sedimentolojik tarihini anlamayı mümkün kılar. Bununla birlikte, çok ince taneli göl çökellerinin sıvılaşma potansiyelinin çok düşük olması veya hiç olmaması nedeni ile deprem tarihi hakkında ayrıntılı bilgi bulunmamaktadır. Bundan başka çökeller içinde turbalaşma yaygındır.

PUGET SOUND BÖLGESİ, WASHINGTON

Shelton yakınlarındaki Olympic dağlarının doğu yamaçlarındaki batı Puget Sound bölgesinde (Şekil-1), tabakalı glasiyel-gölsel çökeller araştırıldı. Bu çökellerdeki tabaka sayımları De Geer metodu ile yapıldı (1940). Tabakalı çökellerin pek çok sayıda mostrası çalışma için uygunsa da, glasiyel çökellerde az haritalama yapılmış ve bu yüzden göl çökellerinin mostralı arasında zaman ilişkileri iyi bir şekilde kurulamamıştır.

Çalışılmış mostralarda iki tip deformasyonal yapı yaygındır. (1) Kuenen (1958) tarafından oluşturulan deneysel yapılara benzer olanlar (Bak, Şekil-7), (2) iyi gelişmiş dekolmene benzer makaslama yapıllılar (Şekil-8). Tecrübelere dayanarak 1 No'lular deprem sarsıntısının ürünü, 2 No'lular ise yamaç çökme ve kaymalarının ürünü olarak görülmüştür. Yamaç çökmesi ürünü olarak yorumlanmış bu yapılar, deprem sarsıntısından başka çok sayıda olaylardan da etkilenmiş olduklarıandan, deprem tekrarlanma sürelerinin belirlenmesi çalışmasında dikkate alınmamışlardır.

Ayrıntılı olarak ölçülmüş bir kesitte çökellerin 18,75 m lik bir seviyesinin 1804 tabaka içeriği tespit edilmiştir. Bu kesit içerisinde 21 tanede deformasyon zonu bulunmaktadır. Bu zonlardan

14 tanesini depremlerin oluşturduğu kabul edilmektedir. Çünkü bunlar, yamaç çökmelerinin oluşturduklarından kesinlikle farklıdır ve deneyel olarak oluşturulmuş sismik sarsıntıların (Kuenen, 1958) oluşturduklarının benzerleridir. Yapı zonları arasındaki tabaka-yılı sayıları 60 dan 276 ya kadar sıralanmaktadır (Şekil-8). Bu arada ilave üç zon da, Kuenen tipi yapılarla (Kuenen, 1958), yamaç çökmelerinin melez olabilecek deformasyon yapılarını içermektedir. Bu melez yapıların, depremlerin oluşturduğu yapılar sınıfına dahil edilmesi, tabaka-yılı sayılarını 23 den 276 ya olacak şekilde değiştirecektir.

Söz konusu yapıların dört zonu ise, şekil-8 dekine benzer ve yukarıda tanımlandığı şekilde, yamaç çökmesinin oluşturduğu tipler olarak değerlendirilmiştir.

Bu deform olmuş yapıların oluşumunun doğru olarak yorumlandığı kabul edilirse, şekil-9 da görüldüğü gibi bir deprem tutanağındaki olaylar arasında doğrusal tahmine gidilemeyeceği ortaya çıkmaktadır. Ambraseys (1971), Ortadoğudaki uzun vadeli tarihsel deprem kayıtları üzerinde yaptığı çalışmada bu noktaya işaret etmiştir.

SONUÇLAR

Devam etmekte olan bu çalışmalar göstermiştir ki genç çökellerdeki deform olmuş yapıların yorumlanması ile deprem tekrarlanma sürelerinin belirlenmesinden önce aşağıdaki hususların dikkate alınması gerekmektedir.

(1) Çalışma sahası, halihazırda deprem şiddetlerinin VI veya daha yüksek olduğu (yeniden düzenlenmiş Mercalli Ölçeği) sismik açıdan aktif bir bölgededir.

(2) Muhtemelen gölsel kökenli, sıvılaşabilir çökeller mevcuttur. Diğer çökellerde deprem tekrarlanma sürelerinin belirlenmesi baktırından uygun olabilirler. Fakat şimdije kadar bunlarla ilgili metodlar tam olarak geliştirilememiştir (Allen ve Banks, 1972 Jones, 1962).

(3) Yapılar, Van-Narman Gölünde gözlenmiş olanlara (Sims, 1973) veya Kuenen (1958) tarafından deneyel olarak oluşturulmuş olanlara benzerler.

(4) Yapı zonları, zonun en küçük parçasında sıvılaşmayı gösteren iç özelliklere sahiptir.

(5) Yapı zonları tek bir stratigrafik seviyede sınırlanmıştır.

(6) Yapılar sedimanter havza içerisinde çok geniş alanlarda korele edilebilirler.

(7) Yamaç veya yamaç çökmelerinin görülebilir tesiri yoktur. Burada söz konusu edilmiş örneklerde, göl yamaçları kolayca tesbit edilmektedir. Ve buralardaki çökeller diğer deformasyon biçimlerinin komplikasyonları olduklarından gözden uzak tutulmuşlardır.

Tabakalı, glasiyel-gölSEL çökellerde yapılan çalışmalarda tabakalar yıllık laminalar olarak düşünülebilirler (De Geer, 1940) ve yapının oluşum tarihini belirlemek için kullanılabilir. Tabaka sayılarının uygulanabilirliği, yalnızca, çalışılan tabakalı saha-

da C¹⁴ metodunun desteklenmesi ile mümkündür.

Bu metod tamamlanmamıştı ve bu güne kadar sadece göl çökellerinde uygulanabilmiştir. Daha fazla arazi çalışması ve deneysel test çalışmasının yapılmasına ihtiyaç vardır.

KAYNAKLAR

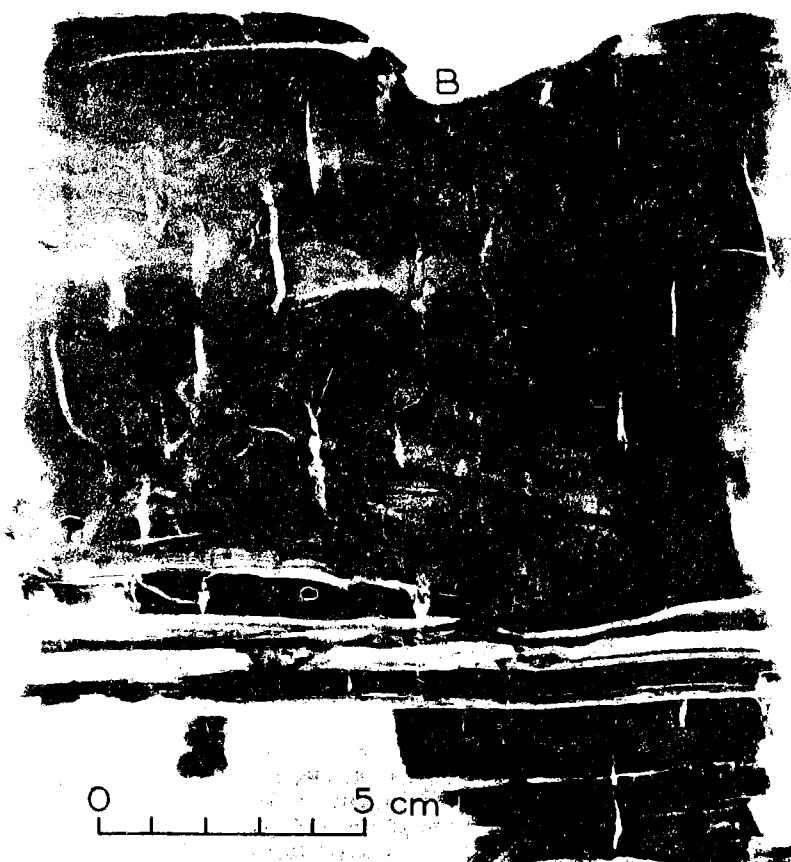
- Allen, C.R., 1971 Seismological environment, In: C.M. Wenworth and R.F. Yerkes (Editors), Geologic setting and Activity of Faults in the San Fernando Area, California. U.S. Geol. Surv. Prof. Pap. 733 7-10
- Allen, J.R.L. and Banks, N.L., 1972. An interpretation and analysis of recumbent folded deformed cross-bedding. Sedimentology, 18: 257-283.
- Ambraseys, N.N., 1971. Value of historical record of earthquakes, Nature, 232: 375-379.
- Andresen, A. and Bjerrum, L., 1967. Sides in subaqueous slopes in loose sand and silt. In: A.F. Richards (Editors), Marine Geotechnique, Univ. of Illinois Press, Urbana, p. 221-239
- Anderson, C.A., 1936. Volcanic history of Clear Lake area, California, Bull. Geol. Soc. Am., 47: 629-664
- Brice, J.C., 1953. Geology of Lower Lake quadrangles, California. Calif. Div. Mines Geol. Bull., 166, p. 72
- De Geer, G., 1940. Geocronologia Soecica Principles, K. Suen. Vetenskapsaked. Hadl., Ser. 3, 18, p. 367.
- Jones, G.P., 1962. Deformed cross-stratification in Cretaceous Bima Sandstone, Nigeria, J. Sediment. Petrol., 32: 231-239.
- Kuennen, P.H., 1958. Experiments in geology. Geol. Mag., 23: I-28
- Pettijohn, F.J., Potter, P.E. and Siever, R., 1973. Sand and Sandstones, Springer, New York, p. 618.
- Sims, J.D., 1973, Earthquake-induced structures in sediments of Van Norman Lake, San Fernando, California. Science, 182: 161-163.
- Strand, R.G., 1962. Geologic Map of California, San Diego-El Centro sheet. Calif. Div. of Mines and Geology.



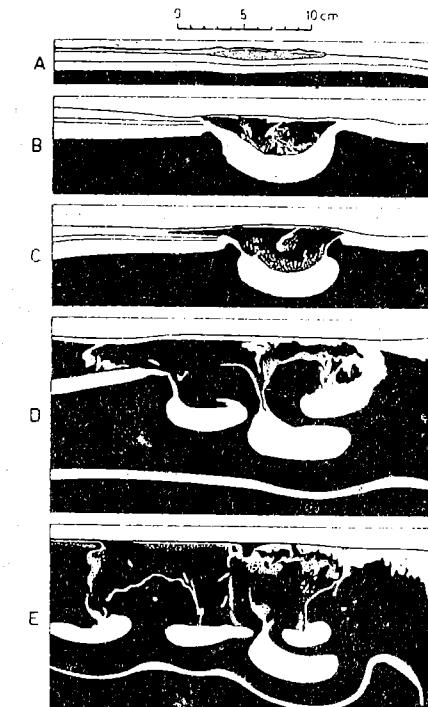
ŞEKİL-1 Çökellerdeki deprem oluşu yapılarla ilgili çalışmaların yapıldığı alanlar.



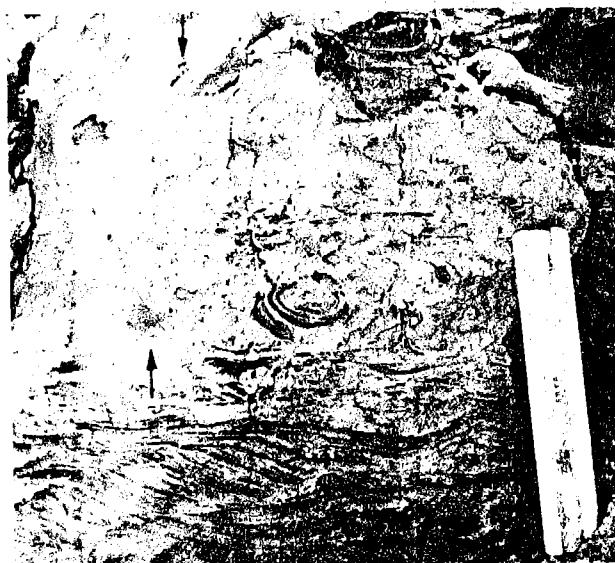
ŞEKİL-2 Van-Narman Gölü çökellerindeki 21 Haziran 1952 Kern County, California depremi ile ilgili deform olmuş yapılar. A. Oklar zonun kalınlığını göstermektedir. Üçgen bicimli yük kalıbı (1), komşu malzemeden daha fazla kil içeren bir deform olmuş kütledir. (2) (Şekil-3 deki alt birim 2 nin X-ışını radyografına bakınız). B. Yeri değişmiş yük kalıbı ile alt birim 2 nin düzlem görünüşü (inç ölçeginde)



ŞEKİL-3 Van-Narman Gölü çökellerinde 1952 de oluşmuş yapı zonlarından alt birim 2 nin (Bak. Şekil-2) 1 cm lik diliminin X-ışını radyografı. Bozulmuş laminanın güzel ayrıntılarına ve killi lamina boyunca malzeme enjeksiyonuna (A), bu alt birimin üstünde oluşmuş yük kalıbının konumuna (B), deprem sarsıntısı nedeni ile oluşmuş- mamış diğer özelliklere , kuruma çatlaklarına (C) ve solucan tüplerine (D) dikkat ediniz.



ŞEKİL-4 Kuenen (1958) in deney sonuçları. Çizim B, Van-Narman gölündekine benzer yapıları ve çizim C-E Washington, Puget Sound bölgesindeki tabakalı glasiyel-gölsel çökellerden tanımlananları benzer ilave yapıları göstermektedir. Bu deneyde sarsıntılarının yoğunluğu ve süresi bilinmemektedir (Pettijohn et.al. 1973, Kuenen 1958 den yeniden çizilmiş şekli ile)



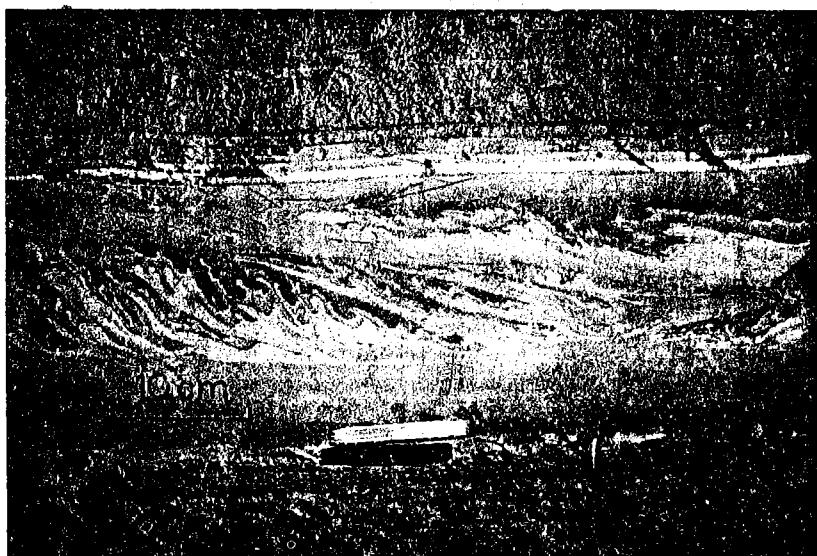
ŞEKİL-5 California, eski Lake Cahuilla, çökellerinde deprem oluşuğu yapıların bulunduğu zon (oklar zonun alt ve üstünü göstermektedir). Kuenen (1958) tarafından deney amacı ile üretilmiş yapılara olan benzerliğe dikkat edeniz.



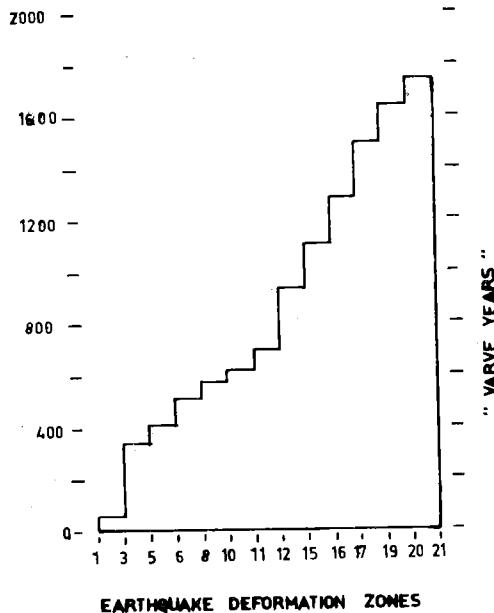
ŞEKİL-6 Deprem oluşuğu olarak yorumlanan yapıları içeren Lake Cahuilla çökellerinin 1 cm lik diliminin X-ışını radyografi. Çökellerin sıvılaşması ve sonradan suya doygun hale gelmelerinin sebep olduğu karışmış laminanın güzel ayrıntılarına (Şekil-3 de olduğu gibi) dikkat ediniz.



ŞEKİL-7 Frigid Creek çökellerindeki, Kuenen (1958) tarafından deneysel olarak oluşturulan yapılara benzer bir deformasyonal yapı.



ŞEKİL-8 Hood Canal boyu, tabaklı glasiyel-gölsel çökellerdeki, yamaç çökmesi yapıları. Yamaç boyunca çökellerin kaymış olduğu, mostrada görülebilmekte ve bu mevkide kolayca yorumlanabilmektedir.



ŞEKİL-9 Deprem oluşu olarak yorumlanan yapı zonları arasındaki kümülatif tabaka-yılları grafiği. Zon 12 deki kümülatif eğrinin eğimindeki değişikliğe dikkat ediniz. Bu grafikte gösterilen zaman, aktivitenin iki ayrı süresine işaret eder. Yapı zonlarının birbirlerine yakın oldukları 400 tabaka-yıllık bir ilk periyod ve daha geniş aralıklı oldukları 1.000 tabaka-yıllık bir geç periyod. "0"inci yıl günümüzden yaklaşık 45.000 yıl öncesidir ve tabaka yılları kullanarak C^{14} metodu ile hesaplanmıştır.

SİSMİK REFRAKSİYON ARAŞTIRMALARINDA FREKANS ve
AMPLİTÜT İZLERİNİN KULLANILMASI (x)

Yazarı :

Hans PALM (xx)

Çeviri:

Nevzat BÜYÜKKÖSE (xxx)

Rüçhan YILMAZ (xxx)

ÖZET :

Bu yazida, iki araştırma ile tabakalardaki söñümler konusunda kayıtlardaki ön dalgaların frekans ve amplitütleri ölçülerek yapılan çalışmalar özetlenmiştir.

Teori ve işlemler anlatılmıştır. Her iki araştırmadan da aynı sonuçlar elde edilmiştir.

- Artık amplitüt ve frekans diyagramları, yol-zaman grafiklerinde hız tabakalarının sayısının belirlenmesinde önemli derecede yardımcı olur.

- Tabakaların gerçek söñümleri çok hassas olarak belirlenemez.

Amplitüt ve frekans diyagramlarındaki kırılmalar genellikle yol-zaman grafiklerindekiinden daha belirgindir. Bu konuda etkili olabilecek tüm faktörler tartışılmıştır. Artık söñümlerin bulunmasındaki doğruluk derecesi stratigrafik yapıyla ilgildidir. Sağlıklı söñüm hesabı için gereken koşul ve öneriler ekte verilmiştir.

Jeofizik araştırmalarda modellerin jeolojik kesitlere dönüştürülmesi güç fakat istenilen bir adımdır. Çoğu zaman arazide sadece bir jeofizik yöntem uygulanarak bulunan tabaka kalınlık ve konumlarına göre saha modelleri oluşturulur ve parametreler hesaplanır. Parametrelerin sayısal değerleri genellikle birden fazla jeolojik birimi karakterize ettiğinden yorum yapılırken jeolojik bulgularda gözüne alınır. Yine de en iyi kabullerde bile hata olabilir. Sismik refraksiyon çalışmalarında değerlendirmeler P dalgası hızlarına göre yapıldığı zaman, bu güçlükler sık-sık ortaya çıkabilir. Gevşek malzemeli jeolojik birimler geniş bir hız aralığına sahip olduğundan değişik köken ve bileşimdeki birimlerin hızları ile üst-üste gelebilir. Bu belirsizliklerin çözümlemelerinin bir yolu ya diğer jeofizik yöntemleri de uygulamak yada mekanik sondajlar yapmaktadır. Diğer bir yaklaşım ise sismik kayıtlardan daha fazla parametre üretmemesidir. Kayıtların bazlarında S dalgası varışları belirgindir. Her iki dalga hızının da kullanılmasıyla jeolojik değerlendirme gerçeğe daha yakın olur. Tabakalanmanın homojen ve arazi düzeninin yeterli kesme kuvveti oluşturduğu yerlerde S dal-

(x) Striolac 1981: 2 Uppsala, Sweden

(xx) Department of Quaternary Geology, University of Uppsala,
Sweden

(xxx) Teknik Araştırma ve Uygulama Genel Müdürlüğü,
Deprem Araştırma Dairesi Başkanlığı

gası hızlarının bulunmasında daha başarılı olunur (Median 1967, Geyer ve Martner 1969, Magnussan 1976).

P dalgaları varış zamanlarından başka amplitüt ve frekansları na görede değerlendirilirler. Amplitüt ve frekansın mesafe ile değişimlerinin analizleri çeşitli tabakaldaki söñüm derecelerinin belirlenmesine yardımcı olur ki buda jeolojik değerlendirmeye katkı sağlar. Amplitüt ve frekans analizi ile ilgili olan bu yayın aşagıdaki üç raporun da bir özetidir.

1- Undersöking av amplitudmatningars anvadbarhet vid seismika refraktionsmatningars över lösa jordlager (Gevsek malzemeli zeminlerde sismik refraksiyon çalışmasıyla amplitüt kullanılmasının araştırılması) (Qufo: 1.1980).

2- Kuzey İrlanda Markarfljat Sandur sahasında sismik araştırma (Striolac, 1980: 2).

3- Amplitüt-frekans ve yol-zaman grafiklerini kullanarak sismik refraksiyon verilerinin değerlendirilmesi (Striolac, 1981: 1).

Bu raporların birinci ve üçüncüsünde mesafe-amplitüt ve frekans diyagramları tartışılmaktadır. Değerlendirmenin sadece yol-zaman analizine göre yapıldığı ikinci rapor ise bir referanstır.

Bu raporlardaki konuları söyle sıralayabiliriz,

- Refraksiyon araştırmalarında, sismogramlardaki ilk pikten dalgaların amplitüt ve frekanslarının kolay ve hassas olarak elde edilmesi.

- Geometrik yayılımın oluşturduğu artık amplitüt ile frekansın mesafeye göre hazırlanmış diyagramlarının her bölümünün bir yansıtıcı tabakaya karşı geldiği bölgelere ayrılması.

- Bölgeler içindeki artık amplitütlerin sismik tabakalar içindeki söñümlerin bulunması.

- Artık söñümün sismik tabakaların jeolojik değerlendirilmelendinde kullanılması.

İlk hedef arazi verilerinin analizinden sonra, çeşitli zeminlerin söñüm derecelerini tanımlayan özelliklere ve elastik enerjinin söñümünde hakim fiziksel mekanizmaya girmeden önce bu sorulara cevap vermektedir. Bu nedenle bir sonraki bölüm elde edilen verilere uygulanan işlemleri anlamak için gerekli teorik bilgileri kapsayaçaktır. Son bölümde ise bazı sonuçların özelliklerinin açıklanmasıyla ilgili olarak teorik ayrıntılar tartışılacaktır.

TEORİ :

Ölçülen Değerlerin Önemi :

Kaydedilen sismogramlar çok sayıda çeşitli frekanslarda dalgaların ibarettir (Şekil-1). Bu dalgalar her devre (cycle) içinde belirli bir oranda enerji azalımından dolayı mesafe ile sönرler. Yüksek frekanslı dalgalar düşük frekanslılara göre daha hızlı sönرler.

Bu araştırmalarda amplitüt ve frekanslar ilk piklerden ölçü-

müşter (Şekil-2). Ölçülen değerler mevcut frekansların karmaşık toplamlarıdır ve frekans spektrumunun yükseklik ve genişlikleri ile mutlak amplitütlere bağlıdır. Böylece frekans domeninde tam bir analiz mümkün olur ki buda sismogramların fourier transformasyonlarından sonra olabilir. Ancak bu tip işlemler konusu refraksiyon araştırmalarında kullanılan kolay yöntemleri uygulamak olan bu araştırmayı amacından uzaklaştırır.

Sismogramlardan doğrudan ölçülen amplitütler, spektrumun pik amplitütü ile orantılı ve ölçülen frekanslar ise piklerin frekansları ile ilgilidir. Ayrıca pek çok araştırmada değişik zeminlerin söñüm derecelerini elde etmek için amplitüt izlerinin kullanıldığı görülür. (O'Brien 1960, Palmason 1970, O'Brien ve Lucas 1971)

P dalgalarının dispersiyona (yani yüksek frekansın düşük frekanstan daha hızlı hareket etmesi) uğraması henüz ispat edilememiştir (O'Brien ve Lucas 1971, Hamilton 1972). Çalışmamızda dispersiyon olayı gözlene bile sığ refraksiyon araştırmalarında çok küçük olacağından dalga şeklinde bir bozukluk olmayacağından emin oluyoruz.

Ön (baş) Dalgaların Söñümü :

Ölçülen amplitütler jeofon açılımının, aletsel büyütmenin ve kullanılan enerji büyülüğünün fonksiyonu olup aşağıdaki gibi düzeltilmelidir.

$$A_r = A_t \cdot \sqrt{r \cdot L^3} \cdot \frac{100}{M} \cdot \left(\frac{Q_0}{Q}\right)^n$$

A_r : Artık (Residüel) amp.

A_t : Amplitüt izi

r : Ölçü mesafesi

L : Kırıcı (refraktör) tabakada dalganın aldığı yol

M : Aletsel büyütme

Q : Kullanılan enerji büyülüğü

Q_0 : Referans enerji büyülüğü

n : Enerji uygulama katsayısı

Geometrik açılım faktörü $\sqrt{r \cdot L^3}$ Helan (1953) ve Zvolinsky (1958) tarafından hesaplanmış olup sadece kırıcı tabakanın üst sınırı boyunca yol alan ön dalgalar için geçerlidir. Bu faktör kritik mesafeye ($L \rightarrow 0$) yakın yerlerde geçerli değildir ve Donato ile O'Brien (1963)'e görede şokun hakim dalga boyunun beş katından daha büyük L değerleri için uygulanabilir.

Uygulama katsayısı (n), patlama derinliği ile enerji büyülüği ve uygulandığı yerdeki zeminin fonksiyonudur. Eğer jeofon açılımları bir profil boyunca üst üste gelirse belirli bir kayıt alanında, (n) aşağıdaki formülinden hesaplanabilir.

$$n = \log(A_1/A_2) / \log(Q_1/Q_2)$$

İndisler değişik enerjilerde iki patlamayı gösterir.

Artık amplitütler genellikle desibel olarak aşağıdaki formülle verilir.

$$A(\text{dB}) = 20 \cdot \log \frac{A_r}{A_{r_0}}$$

Referans amplitüt, A keyfi olarak seçilişede genelde aynı değer alınır. dB/M'deki sönüm A(dB)- mesafe diyagramından elde edilir.

Her devir (cycle) içinde belirli bir oranda sönüm olduğundan, sönüm dB/dalga boyunda verilmektedir. Hakim dalga boyu (λ), hakim frekans (f) ile hız (V) arasındaki bağıntı yardımıyla bulunur.

$$V = \lambda \cdot f$$

Hakim frekans ön dalgaların ölçülen frekansların ortalamasından bulunur (Şekil-2). Bazen sönüm artık amplitütlerle ilgili olarak aşağıdaki formüldeki gibi sönüm katsayısı (q) olarak da verilir.

$$A_r = A_{r_0} e^{-qr}$$

katsayısının dB/M cinsinden sönümle olan ilgisi ise şöyledir.

$$\frac{dA(\text{dB})}{dr} = -20 \cdot q \cdot \log e$$

Frekansın Uzaklıkla Değişimi :

Frekansa bağlı sönüm nedeniyle pik amplitütlerinin frekansları uzaklıkla azalır gösterir. Şekil-1 bu durumu açıklamaktadır. Sönümlün yüksek olduğu bir materyalde hakim frekansın değişimi, düşük olanlardan daha büyuktur. Dolayısıyla ilk pikten ölçülen frekanslar sönümlün uzaklıkla değiştiğinin bir göstergesidir.

Arazi Çalışmaları :

Duyarlılık sönüm ölçmeleri için gereçler,

Frekans ve amplitüt ölçmeleri için refraksiyon cihazlarının çoğu kullanılabilir, ancak kayıt sistemi distorsiyondan sakınmak için geniş bandlı olmalı ve her bandın kazançları ayarlanabilmeli dir. Jeofon frekansları hakim sinyal frekanslarının 1/3-1/2'sinden daha yüksek olmamalıdır (O'Brien 1967). Arazi çalışmaları alışılmış refraksiyon araştırmalarından biraz fazla gayretle başırlabilinir. Ancak frekans ve amplitüt çalışılacağı zaman jeofon yerleri ve patlatmalar arasında yol-zaman analizi için gerekenden fazla hassasiyet sağlanmalıdır. Mممكün olursa aynı patlatmadan üretilen sinyaller için ölçmeler yapılmalıdır. Birbirinin kesin aynı olan uygulamalar tekrarlanmadığından birbirini takip eden patlatmalarda aynı amplitüt ve dalga formu elde edilemez. Değişmeler enerji büyüğünün azalması ile azalır hatta enerjileri aynı olan kapsüller bile birbirlerinin aynı olan pulsları üretmezler. Kayıtların uzak ve yakın mesafelerde yapılması ve enerji için aynı patlatma noktasının kullanılması halinde jeofon açılımları 2-3 noktada üst üste bindirilmelidir. Bu durum uygulama katsayısının

hassas olarak belirlenmesi için istenir.

Jeofonların yerleştirilmesinde tamamen eşitlik sağlanamaz. Bir profil boyunca zemin homojen kabul edilse ve jeofonlar standart bir şekilde yerleştirilse bile jeofonlar civarındaki değişime bağlı olarak değişik bilgiler elde edilecektir. O'Brien (1967) aynı kayıt mesafesinde birbirine yakın yerleştirilmiş jeofon çıkışları arasında % 7-15'lik standart sapmalar hesaplamıştır. Bu sapmalar, jeofon grupları kullanılır ve jeofonlar gömülüse küçülürler (O'Brien 1967). Yerleşme ve rüzgar gürültüsüne bağlı amplitüt değişimleride jeofonların gömülmesiyle azaltılabilirinir.

Kullanılan Aletler,

Arazi çalışmalarında 12 kanallı analog bir sismograf kullanılmıştır. Kullanılan jeofonların doğal frekansı 10 Hz olup bunlar 5-200 Hz frekans aralığında % 5'ten daha az sapma gösterirler. Çalışma esnasında sinyaller manyetik banda kaydedilmiştir. Birinci rapor daki kısa profil verileri 10-200 Hz, ikinci ve üçüncü raporlar daki uzun profil verileri ise 10-100 Hz filtre seti aralığında playback yapılarak kayıtcıya taşınmıştır. Aletin frekans mukabele eğrisi Şekil-3 te gösterilmiştir. Sismogramlar okuma kolaylığı için milimetrik kağıda çizdirilmiştir.

İsveçteki araştırmancının saha çalışmaları ;

Kısa refraksiyon profilleri için farklı gevşek malzemeleri içeren 20 yer seçilmiş ve jeofonlar birer metre aralıklarla 0,2-0,3 m. toprağın altına gömülmüştür. Elektrikli kapsüller demir çubuklarla 0,50 m. derinlikte açılan ve sonra üzeri kumla doldurulan çukurlar içinde patlatılmıştır. Patlama noktaları kademe kademe birbirine zıt yönlerde taşınmış ve böylece üst üste gelen (sismik kaynak-alıcı) profilleri elde edilmiştir. Jeofonlar her profilde yere gömüldüğünden uygulama biraz fazla zaman almıştır. Ancak çukurlar birden fazla patlatma için kullanılmadığından benzer pulsların elde edilme şansı vardır. Bu tip saha çalışmalarının en büyük dezavantajı tabaka sınırlarının dalımlarının sebep olabileceği sürekzsizliklerdir. Profillerin uzunluğu, ilk varışların net olarak okunabildiği maksimum mesafeye göre seçilmiştir. Bu uzaklıkta genel olarak 50 m. olmuştur.

İzlanda'daki Araştırmancının Saha Çalışmaları : (Rapor 2 ve 3)

Sandur'da uzunlukları 0,6-1,6 km. arasında değişen 20 profil düzenlenmiştir. Patlama noktasından itibaren 100 m'ye kadar jeofon aralıkları 10 m., 100 m'den sonrası için ise 50 m. seçilmiş olup jeofonlar ortalama 0,3 m. derinlikte yerleştirilmişlerdir. Ancak profillerin çoğunda zemin, jeofonların düşey ve sıkıca yerleştirilmesini güçlestrecek şekilde kaba malzemelerden oluşmuştur. Patlama noktaları sığ sular içine (0,4-1,5 m.) yerleştirilmiştir. Jeofon yayılımları 2-3 noktada üst üste gelmiştir.

Profil Verilerinin Değerlendirilmesi:

İlk adım olarak yol-zaman, artık amplitüt ve frekans diyagramları hazırlanmıştır. Önce amplitüt-yol diyagramlarında geometrik açılım için r^2 faktörü kullanılmıştır. Buda hesaplamaların başında derinlik hakkında bilgi olmadığından kırıcı tabakada katedilen yo-

lun (L) kayıt mesafesine (r) yaklaştırılması anlamına gelmektedir. Bu yaklaşımla belirlenen artık amplitütler daha sonra gerçek amplitütle bulunan $\sqrt{(r.L^3)/2}$ dan biraz farklıdır. İkinci adımda bütün diyagramlar kırılmalara göre hazırlanmıştır. Artık amplitüt ve frekans diyagramlarındaki kırılmalar sadece yeni bir tabakaya geçişle değil aynı zamanda verilerdeki dağılımin artışı ve/veya sürekli azalmaları (birkaç olayda artış) ile tanımlanmışlardır. Bu durum ilerki bölgelerde tartışılacaktır. Böyle özellik gösteren bölgeler şekilde-4 teki diyagramlarda gölgeli olarak işaretlemiştir. Tüm diyagramlardaki izlerin karşılaşmaları ile her profildeki hız hatları ayarlanmış ancak geçişlerin belirlenmelerinde sadece yol-zaman verileri kullanılmıştır.

Sonuç olarak aşağıdaki işlemler yapılmıştır,

1- Kabul edilen katetme mesafesi ile zaman verileri arasında en küçük kareler yönteminin uygulanmasıyla zahiri hızların hesaplanması,

2- Eğimli tabakaların varlığını kabul ederek gerçek hız ve derinlik hesaplanması.

3- Gerçek yayılım faktörü $\sqrt{r.L^3}$ ile artık amplitütlerin yeni den hesaplanması. Bu sadece evelce bulunan artık amplitütlerin $(1-x_c/r)^{3/2}$ ile çarpımından elde edilmiştir. Bu durum $r^2 \cdot (1-x_c/r)^{3/2} = (r.L^3)^{1/2}$ den dolayı uygundur. Her yansıtma düzlemi ile ilgili x_c (kritik mesafe) değerleri bir önceki basamağın sonuçları ile hesaplanmıştır.

Bütün amplitütler sanki ön dalga imiş gibi geometrik açılım için düzeltilemiştir. Bu yaklaşım genellikle 1-2 m. kalınlığında ince kuru yüzey tabakalarında direkt dalgaların nadiren kaydedildiği İzlanda Sandur sahası verileri için uygundur. İsveçte ise bozuşma zonlarında kısa aralıklarla ilk varışlar elde edilmiş fakat bunların amplitütleri kullanılmamıştır.

4- Erekans değişiminin derecesi ve artık söñüm hesabında kullanılan verilerin seçimi;

Geçiş noktalarının çevresinde dağılım göstergeleri nedeniyle verilerin bir kısmı kullanılmamıştır. Ayrıca geçiş aralıklarının bazen çok kısa olmalarından dolayı herhangi bir sonuca gitmekten çekinilmiştir.

5- Her tabaka ve kayıt yönü ile ilgili artık söñüm ve frekans değişim derecesinin bulunması;

En küçük kareler yönteminin kullanılması ve korelasyon katsayılarının hesaplanması ile bu adım gerçekleştirılmıştır.

6- Her tabaka ile ilgili kesin söñüm ve frekans değişimini değerlerinin elde edilmesi için şu işlemler yapılmıştır.

- Karşıt atış kayıtlarının karşılaştırılması yapılmış ve sonuçlar arasında bir uygunluk yoksa kesin değerlendirmeye gidilmemiştir.

- Korelasyon katsayıları, eğer katsayı bir yönde çok küçük ise kesin değer yüksek korelasyonla seçilmiştir.

- Regresyon analizinde kullanılan veriler, eğer bir yönde bu-

lunan değer diğerinden bir kaç defa daha fazla veriye dayandırılmışsa o değer kesin değer olarak kullanılmıştır.

Regresyon ve korelasyon katsayıları çok fazla sapmadığı ve her iki kayıt yönünde de veri sayısı, aşağı yukarı, aynı olduğu zaman ortalaması kesin değer olarak seçilmiştir.

Sonuçlar :

İsveçte yapılan araştırma raporunda frekanslar analiz edilmiş sadece çok sayıda ölçü almaya çalışılmıştır. İlk yarı devirdeki son olaylarla dalga şekilleri genelde bozulduğundan bu ek oldukça zayıftır. Ayrıca diğer raporların sonuçları ile karşılaştırılıp (dB/ dalga boyu)'na görede artık sönümber yeniden hesaplanmıştır.

- Diyagramlardaki kırılma noktaları arasında korelasyon; Tablo-1 de bu korelasyon genelleştirilmeye çalışılmıştır. Ancak frekans ve amplitüt diyagramlarında belirli bir aralıkta görülen ve aşağı yukarı belirgin olan kırılmalar için böyle bir genellemenin biraz sубjektif olduğu şüphesizdir. Yinede tablo-1 de diyagramlardaki uygunluk derecesi görülmektedir. Direk dalgalarдан ilk kırılma ile oluşan yön değiştirmeler ihmäl edilirler.

- Artık sönum ve frekans değişimi derecesinin bulunması; Artık sönum ve frekans değişimi derecesinin doğrulukla bulunduğu tabakaların sayısı tablo-2 de belirtilemiştir. Tablo aynı zamanda bir önceki bölümün son basamağında tarif edilenlerden değişik sonuçlarında göstermektedir. Bu değerlerin doğruluğu bir sonraki bölümde tartışılacaktır.

- Artık sönum ve jeolojik malzeme arasındaki korelasyon;

Mesafeye bağlı olarak amplitüt değişimleri şekil-5 te hız'a göre çizilmiştir. Diyagramdaki en belirgin özellik artık sönumün geniş dispersiyonlu oluşudur. İsveç'teki araştırmadaki dağılım diğerle rindekinden daha büyüktür. Sönüme göre jeolojik malzemelerin gruplaşmaları görülmez. Tüm kuru-gevşek birikintiler artık amplitütlerde mesafe ile artış gösterirken taban kayaların hemen tümü sönum gösterir. Suya doygun birikintiler arasında çakılların çoğu sönum göstermezken tillerin (buzultaşı) büyük bir kısmı sönum gösterir. Fakat bu dağılım büyük çapta üst üste gelir.

TARTIŞMA :

- Frekans ve amplitüt diyagramlarındaki kırılmalardan geçiş mesafelerinin tanınması;

Girişime uğramış ön dalgaların frekans ve amplitüt izlerindeki etki şekil-6 da gösterilmiştir. Geçiş mesafeleri civarında sentetik dalga formlarının amplitüt ve frekanslarındaki değişim saha verilerinin çoğu ile uyumludur. Böylece yol-zaman grafiklerindeki kırılma noktalarının artık amplitütlerdeki lokal maksimuma yakın olması beklenir.

İrlanda verilerinden çizilen amplitüt diyagramlarının kullanılmasıyla, değişik profillerden sadece yol-zaman analizi ile bulunanlardan 6 tabaka daha fazla bulunmaktadır. Bu tabakalar küçük hız artışları gösterir ve amplitüt diyagramlarında geniş aralık-

tarla uzanmış titreşimler olarak belirirler (Şekil-6.A).

- Artık sönüm ve frekans değişiminin belirlenmesi;

Değişik tabakalarla ilgili sönüm ve frekans değişiminin derecesi mevcut saha verilerinden hassas olarak bulunamaz. Artık amplitüt ve frekansın uzaklıklarla büyük değişimler göstermeleri ve benzeri jeolojik malzemelerin gruplanmaları nedeniyle dağılım gösteren değerler hesaplamalarda belirsizliğe işaret ederler. Laboratuvarda bulunan kaya örneklerinin artık sönümleri değerlerinin belirli bir dağılım göstermeleri gerekirsede (Busby ve Richardson 1967, Wyllie vd. 1962, McCann 1969, O'Brien ve Lucas 1972) bu araştırmada bulunamamıştır.

Bu sonucu açıklamaya çalışmak için pekçok faktör gözönüne alınmalıdır.

- Regresyon analizinde kullanılan, dağınık veriler sonucu büyük ölçüde etkiler.

- Aletsel değişimler ihmali edildiğinden farklılıklar jeofon civarındaki zemin ve zemin-jeofon bağlantılarından kaynaklanabilir. İsveç'teki araştırmada zemin iri blokları sedimentlerden tillere (buzul taşları) ve katı killere kadar değişik malzemelerden oluşmuştur. Jeofon-zemin bağlantısı kaba malzemeli arazide ince malzemeliye göre daha değişkendir. Ancak farklı bölgelerdeki tabakalar için korelasyon katsayıları karşılaşıldığında zemin malzemelemeğe bir fark bulunmamıştır. Ayrıca korelasyonlar jeofon yerlertirmenin çok güç olduğu ve aşağı yukarı zemindeki tüm jeofon yerlerinin taşlık olduğu İzlanda'daki araştırmada İsveç'tekine göre daha iyi bulunmuştur. Yani yerlerin dağınık olmasında zemin-jeofon bağlantılarının pek önemli bir etkisinin olmadığı görülmüştür.

Sistematik olmayan diğer değişimler ise jeofonlar çevresindeki zemin için dağılım faktörünü gösterir ki bununda açıklaması zordur. O'Brien (1967 :87) bu durumu yüzeye yakın, birbirlerine değişik uzaklıklardaki özellikleri değişik blokların birer titreşim osilatörü gibi davranışları ile açıklamış ve aynı zamanda sismologların bu değişimleri önemsemeyip jeofon yayılımındaki değişimler olarak açıkladıklarını da belirtmiştir. Arazi verileri incelendiğinde bu iki faktörün birbirinden ayırt edilmesi zordur. Asıl neden ne olursa olsun bu dağılımdan tamamen kaçınılamaz ve sonuçlara gürültü olarak girer. Tabaka kalınlığı fazla olmayan bazı bölgelerde sönümlü veya frekans değişimlerinin hassas olarak bulunabilmeleri için dağınık veriler kullanılamaz. Sistematik olmayan bu iki faktör sadece tabakaların tespitindeki belirsizliği biraz açıklayabilir. Yüzey ve özellikle de jeofon bağlantıları profiller boyunca düzensiz olarak değişir. Eğer hesaplamalarda kullanılan veri sayısı çoğalırsa belirlilikte artar. İsveç araştırmasında regresyon analizinde kullanılan veri sayısı 20 civarında, İzlanda araştırmasında ise sadece 6 dır. Bununla beraber şekil-5 teki diyagramda İzlanda verileri daha sağlıklı görülür. Ancak karşılaştırma pek uygun olmaz. Çünkü kayıt mesafesinin büyük oluşu nedeniyle İzlanda araştırmasında frekans ve amplitüt ranjı dolayısıyla şekil değiştirme daha fazladır. Yüzeye yakın yerlerdeki değişimler, belki, tamamen düzensiz-sede genel geçişleri içerirler. İsveçte jeofonlar hareket ettirilmediğinden ve İzlanda Sandurda ise ayrisma zonunun (unweathered)

yüknesak oluşu nedeniyle bu tip geçişler adı geçen araştırmalarda-ki sonuçları etkilemezler (Haraldsson) 1981.

Patlama pulslarındaki değişimeler jeofon yayılımları için bir hata faktörü olabilir. Bu da amplitüt diyagramlarında verilerin sürekli ötelemeleri olarak belirirki İsvet diyagramlarında oldukça yaygın olup tabakaların dalımlarıyla açıklanabilir. Aynı uzaklıkta patlamaların tekrarlandığı yerlerde ölçülen amplitütlerde değişimeler genellikle yüzde birkaç olayda % 100'e varan değişimeler görülmüştür. Enerji kaynağı olarak tek kapsül kullanıldığı zaman bu değişimeler genelde ihmäl edilebilir. Geniş enerji aralığının (0,1-10 kg.) kullanıldığı İzlanda araştırmasında hataları tahmin etmek çok zordur. Aynı enerji ile patlamaların tekrarlandığı yerlerde ölçülen amplitüt değerlerindeki değişimeler (Ort.% 14) aşağı yukarı (şarj ağırlık değişimlerinin küçük belirtileri ile) İsvet araştırmasındaki aynıdır. Amplitütler, hesaplanmış örnekler yardımıyla düzelttilsede bazen büyük değişimler göstermişlerdir. Aynı patlama noktasında değişik enerji miktarlarının kullanılması tamamen düzeltilemeyen ve artırılan enerji miktarı ile artan bir hata ortaya koyar.

Daha önce belirtildiği gibi, Donato ve O'Brien (1963), eğer geometrik açılım faktörü $\sqrt{r \cdot L^3}$ uygulanırsa L uzunluğunun hakim dalga boyundan beş kat daha büyük olması gerektiğini belirtmişlerdir. Bu koşul hakim dalga boyu 18-270 m. (ortalama 100 m. den az) ve kayıt mesafesi 1600 m.'ye kadar olan İrlanda verileri nadirende dalga boyu 3-27 m. (ortalama 10 m.) ve kayıt mesafesi maksimum 51 m. olan İsvet verileri için uygulanmıştır. Eğer L çok küçük ise kullanılan açılım faktörü doğru olmaz, mesafe ile değişir. Bununla İsvet araştırmasında bulunan sönümlün neden büyük bir dağılım gösterdiği açıklanabilir.

$\sqrt{r \cdot L^3}$ katsayısunının kullanılması için gerekli diğer koşul, kırcı tabakanın kalın olmasıdır. Kritik kalınlık empedans kontrastına ve Z kırcı tabakanın kalınlığı olmak üzere L/Z oranına bağlıdır. O'Brien (1967) birkaç dalga boyundan daha kalın ve yarımdalga boyundan daha ince modeller düzenlemiştir. Sunulan araştırmalarda pek çok tabakanın boyutu bu modellerin boyutları arasında yer alır. Ince tabakalar için geometrik açılım faktörü kalın tabakalarından küçük olup değeri ampirik ilişkilerden hesaplanır (Rosenbaum 1965, Donato 1965). Genellikle burada yapıldığı gibi, tüm kırcı tabakaları kalın ederek amplitütler çok büyük geometrik açılım faktörü ile dengelenir. Bu durumda diyagamlarda görüldüğü gibi artık amplitütlerin artışı ile sonuçlanabilir. Değişik bölgelerdeki tabaka kalınlıklarının eşit olmayışları benzer jeolojik malzemelerdeki değerlerin dağınık oluşlarına neden olabilir. Ancak diğer faktörlerde artık amplitütlerin mesafe ile artışlarının nedidir. Eğer ortam, derinlikle hızda gerçek bir artışla karakterize edilirse, ön dalga olusmaz. Eğri dalga yolları basit kırılmış dalgalarla tahmin edilir. Bu tip dalgalar (r^{-1}) e yakın bir açılım faktörüne sahiptir. Eğer sönüüm çok büyük değilse ($r \cdot L^3$) $1/2$ düzeltme faktörü olarak kullanıldığı için artık amplitütler mesafe ile artar. Muhtemelen pozitif hız gradienti ile negatif sönüüm gradienti aynı zamanda meydana gelirki buda hesaplanan artık amplitütlerin artışına yardım eder. Değişik tipte yapılarda artık

amplitütlerin artışına yardım eder. Laster vd. (1967) aletsel olarak tabaka sınırlarında düşey küçük dalgalanmaların amplitütleri oldukça etkilediğini belirtmişlerdir. Yukarı doğru içbükey tabaka sınırları gelen enerjinin odaklaşmasına neden olur ki buda belirli kayıt aralıkları boyunca amplitütlerde artışla sonuçlanabilir. Ancak jeolojik birimlerin yatay boyutlarının ölçülen amplitütleri etkilemesi için pulsun hakim dalga boyundan daha büyük olması gerekmektedir. Jeolojik yapı İsveçte üzerinden birkaç profiline göre bir yerde gözlemlenmiştir. Aynı yapı belkide diğer profillerde de mevcuttur. Fakat sonuçları ne dereceye kadar etkilediğini belirlemek çok zurdur.

Sonuç olarak (yapı ve ince tabakalar değil) artık amplitüllerin mesafe ile artışlarının ilk sebebi olabilir. P dalgası hızla, rındaki değişimler porozite değişimleri ile yakından ilgilidir. Kompresibiliterine bağlı gevşek depozitlerdeki prozitenin derinlikle değişiminin derecesi taban kayadakinden çok daha büyütür. Böylece gevşek depozitler büyük hız gradientleri ile karakterize edilirler. Bu durum taban kayalara oranla gevşek depozitlerdeki pozitif dAr/dr için akla yakın bir açıklama olarak görünür (Şekil 5). Özellikle çok porozlu taban kayalarda, hız değişimleri çok az da olsa sönüme etki eder. Uzun kayıt aralıklarında hızın derinlikle değişimi yanında bölgelik küçük uyumsuzluklarda sonuçlarda etkili olmuştur (Şekil-6A).

Stratifrafide yoğunluk ve dolayısıyla hızın derinlikle artışı, yapıda ve hızda küçük değişiklikler olması bilinen özelliklerdir. Genellikle artık amplitüllerde bu faktörler için kantitatif bir düzeltme elde etmek çok zordur. Böylece, sonuç olarak saha refraksiyon verilerinden sismik tabakalar için tam sönüüm nadiren elde edilir. Eğer derinlik değişimleri az ise hız değişimlerinin benzer tabakalarla aynı olması gereğinden dAr/dr halen karşılaşılarda enteresan bir parametre olabilir. Ancak benzer malzeme grupları içindeki dağılım pozitif dAr/dr 'nin kullanılması hakkında kararlı varmak için çok genişdir. Bu dağılımin muhtemel nedeni ileri de tartışılacaktır.

Tabakaların çoğunda karşıt yönlerde elde edilmiş kayıtlardan bulunmuş dAr/dr değerlerinde büyük değişimler görülür. Bu sonuç olan tabakalar nedeniyle olmalıdır. Amplitüt verilerinin değerlendirilmesinde tabakalar için hazırlanan yol-zaman denklemlerine benzer ışın yolu denklemlerinden faydalanjılır. Ancak buda hız değişimleri gibi amplitüt etkileyici diğer faktörlerin sönümden ayırtlanamadığı yüzey tabakalarında pür sönüüm bilinmemesi nedeniyle mümkün değildir. Karşıt yönlerde alınan kayıtlarda büyük dağılımlar görülmeli nedeniyle yeterli sonuç elde edilememiştir. Benzeren verilerde kayıt yönlerine göre belirli bir dağılım görülür. Ortalamanın veya özellikle bir profil yönünde bulunan değerlerin kullanılması Şekil-5 te görülen dağılıma neden olan bir hata ortaya çıkarır. Böylece sismik tabakalardaki artık sönüümün doğrulukla bulunamayışının nedeni tabakaların meyilli olmasına bağlanabilir. Bu durum daha önce tartışılan bir veya birkaç faktörle ilgilidir.

Ölçülen frekanslar bu faktörler tarafından benzer şekilde etkilendir. Buda frekans değişiminin pür sönüüm işaretini olarak kullanı-

nılmasını sakıncalı kılar. Ayrıca frekans değişimi amplitüt değişimi-
mine göre daha dağınıktır. Bu durum diyagramlardan görülebileceği
gibi frekans verilerinin son derece dağınık olmalarıyla açıklana-
bilir. Böylece sistematik olmayan faktörler (zemin ve zemin-sismo-
metre bağlantıları) ölçülen frekansları amplitütlere göre daha bü-
yük çapta etkiler gibi görülür.

ÖZET :

Bu araştırmaların sonuçları artık amplitüt ve frekans diyag-
ramlarının hız seviyelerinin belirlenmelerinde yardımcı olabilece-
ği düşüncesiyle frekans ve amplitüt analizlerini gösterir. Geçis
bölgelerinde değişik ön dalgalar arasındaki yüzey, yaygın frekans
ve amplitüt dağılımlarına neden olur. Genelde bu tip özelliklerle
birlikte söñümdeki değişen geçişler ve süresiz ötelemeler ampli-
tüt ve frekans diyagramlarında yol-zaman diyagramlarındakinden da-
ha belirgin uyumsuzluklar yaparki buda sadece yol-zaman analizi
yapıldığı zaman küçük hız farklılıklarına sahip tabakaların kaçır-
ılmaması için faydalıdır.

Artık söñüm ve frekans değişiminin derecesi aşağıdakilerden
hassas olarak bulunamaz.

Büyük Ölçüde ;

- Dalan kontaklar,
- Tabakalardaki hız değişimleri,
- Havalandırma zonundaki değişimlere bağlı dağılımlar ,

Az Ölçüde ;

- Zemin-jeofon bağlantısına bağlı dağılımlar ,

Bilinmeyen Derecede ;

- Patlamalardaki enerji değişimleri,
- Küçük hız farklılıklarını sebebiyle değişik ön dalga varışla-
rı arasındaki girişimler ,
- Çok ince tabakalar ,
- Büyük boyutlu yapılar .

Bu faktörler arasında jeolojik durum (daha çok stratigrafi)
daha etkin olduğundan refraksiyon araştırmalarından artık söñüm ve
frekans değişimlerinin hassasiyetle bulunmalarıda çok ender olur.

EK :

Artık söñümlerin hassasiyetle ölçülmesi için gerekli koşullar ,

O'Brien (1967) sismik refraksiyon araştırmalarında amplitüt
hesabı yöntemini vermiştir. Fakat jeolojik özelliklerden pek az
bahsetmiş ve elde ettiği sonuçları büyük çapta saha ölçümlerinden
çıkarmıştır. Küçük ölçekteki refraksiyon çalışmaları için isteni-
len stratigrafik özellikler burada gerekir.

Aşağıda belirtilenler, önceki bölümlerde tartışılan konulara
dayandırılmıştır. Refraksiyon verilerine göre belirlenen sismik
tabakaların artık söñümlerinin bulunması için aşağıdaki stratig-
rafik bilgiler gereklidir.

- Kontaklar birkaç dereceden daha fazla dalıma sahip olmamalı-

dır. Fakat kırıcı tabakanın üstündeki diğer tabakaların pür sönüm-leri bilinirse bu sınırlanma istenmeyebilir.

- Uzun aralıklarda kaydedilen dalga şeklinin ilk yarı devre-sindeki bozulmalardan kaçınmak için hız farklılıklarını yeterli de-recede olmalıdır.

- Tabakalar büyük hız değişimleri ile karakterize edilmemelidir. Yani tabakalar iyi konsolide olmalıdır.

- Tabakalar geometrik yayılım için sağılıklı düzeltmelere izin verecek derecede pulsların hakim dalga boyundan 2-3 defa daha ka-lın olmalıdır.

- Tabakalar kırıcı tabaka içinde alınan yolun hakim dalga boyunun 5-6 katı olmasına izin verecek kadar yeterli kalınlıkta ol-malıdır.

- Büyük boyutlu yapılar hariç, tabakalar paralel istiflenmiş olmalıdır. Zemin özellikleri profiller boyunca farkedilir derecede değişmemelidir.

Saha çalışmaları içinde aşağıdaki öneriler verilir;

- Profiller yükseklik ve havalandırma zonundaki değişimlerin enaz olduğu yönü takip etmelidir.

- Profiller en derin tabakadan kayıt alabilecek kadar uzun ol-malıdır.

- Her profil için mümkün olan en az serilim kullanılmalıdır. Mümkinse çok sayıda kanal ve/veya alet kullanılmasıyla her profi-lin sonunda sadece bir patlama yapılması tercih edilmelidir.

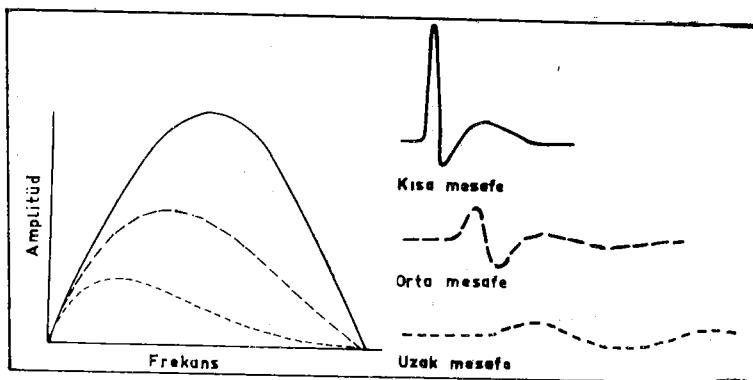
- Aynı yerde birden fazla patlama yapılınrsa uzak kayıt noktala-rında gürültülü varışlar olmaması için enerji miktarı mümkün dere-cede azaltılmalıdır.

- Birden fazla jeofon yayılımı kullanılırsa en az iki-üç jeo-fon üst üste gelmelidir.

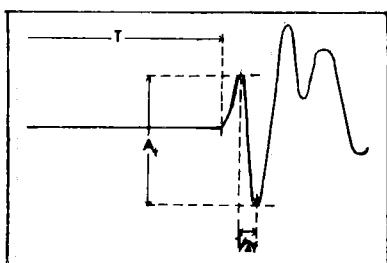
- Jeofon dağılımı her tabakadan hesaplamalarda kullanılabil-eek en az 5-6 ilk varış verecek şekilde ayarlanmalıdır.

- Jeofonlar zemine gömülü ve standart bir tarzda yerleşti-rilmelidir.

- Tabakaların yatay istiflendiği kesin olarak bilinmiyorsa profil yönlerinin ve atış noktalarının kaydırılmalarının önceden kararlaştırılması uygun olmaz.



Şekil-1 Amplitüd spektrumları ve değişik uzaklıklarda frekans-bağımlı dalgaların formları

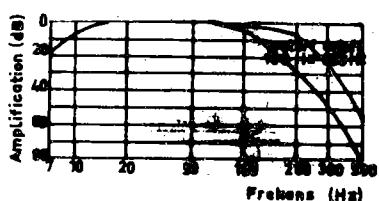


Şekil-2 Dalganın ölçulen özellikleri.

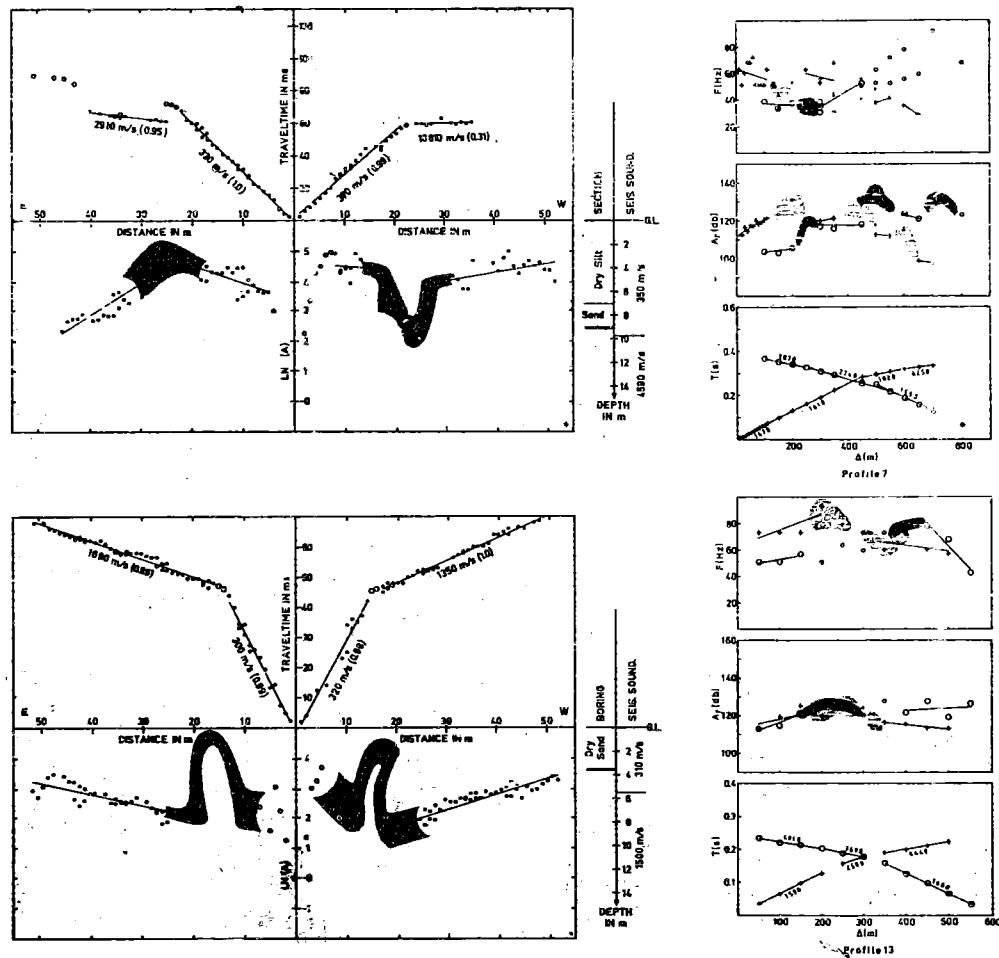
T : ilk varış zamanı

A_t : amplitüd izi (aşağı ve yukarı doğru ilk sapmaların tepe noktaları arasındaki düşey mesafe)

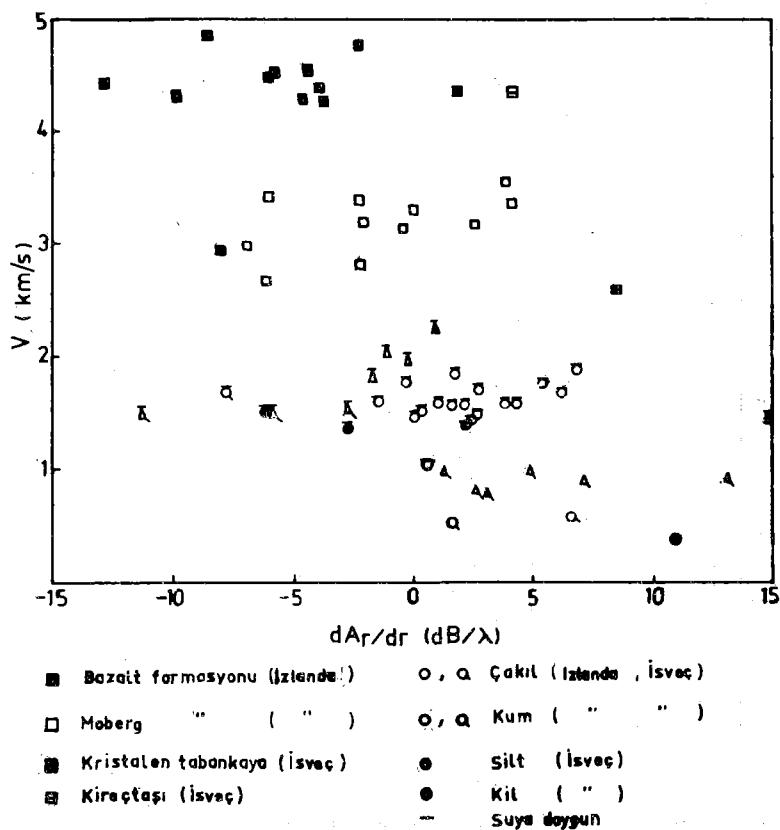
f : frekans (aşağı ve yukarı doğru ilk sapmaların tepe noktaları arasındaki yatay mesafeden $1/2 f$ hesaplanır).



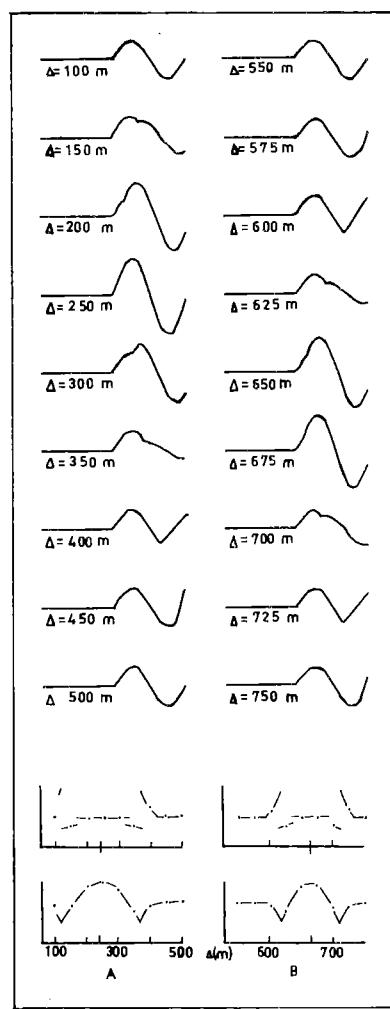
Şekil-3 Alet sisteminin frekans cevabı (amplifier, modülatör-demodülatör ve filtreler).



Şekil-4 Araştırmalardaki Birkaç Profilin Yol-Zaman
Artık Amplitüd ve Frekans Diyagramları



Şekil-5 Çeşitli Jeolojik Birimlerin Hız Değerlerine Göre Artık Sönum Değerleri



Sekil-6 Çeşitli uzaklıklarda ön dalgalar ve dalga formlarının frekans ve amplitüd izleri. Dalga formları, uzaklığa enerji kaybı olmadığı kabul edilerek sin eğrisine eşit iki ana dalga olarak genelleştirilmiştir. A ve B hızları V ve kalınlıkları D olan iki ayrı sismik-stratigrafiyi gösterir.

A : $V_1 = 900 \text{ m/sn}$, $V_2 = 2500 \text{ m/sn}$, $V_3 = 3500 \text{ m/sn}$,

$D_1 = 40 \text{ m}$, $D_2 = 44 \text{ m}$, ön dalga frekansı = 35 Hz.

B : $V_1 = 1565 \text{ m/sn}$, $V_2 = 2090 \text{ m/sn}$, $V_3 = 4300 \text{ m/sn}$.

$D_1 = 57 \text{ m}$, $D_2 = 170 \text{ m}$, ön dalga frekansı = 43 Hz.

Tablo-1 Grafiklerde birbirine karşı gelen kırılmalar arasındaki korelasyon.

	İsveç'te kısa profiller	İzlanda'da uzun profiller
T + A + F +	16	38
T + A - F -	3	8
T + A + F o	6	-
T + - A + F +	1	3
T + A - F -	1	6
T + A o F +	1	-
T - A + F +	3	4
T - A + F -	1	-
T - A + F o	2	-
T - A - F +	1	-

+ : Kırılma

- : Kırılma yok

o : Veri yok

T : Yol-zaman grafiği

A : Amplitüt grafiği

F : Frekans grafiği

Tablo-2 Her iki araştırmada bulunan artık sönüm ve frekans değişimi derecelerinin sayıları

	İsveç'te kısa pr.		İzlanda'da uzun pr.	
Yol-zaman grafiklerinden bulunan tabaka sayıları	31	Artık Frekans Sönüm Değişimi	51	Artık Frekans Sönüm Değişimi
Karşıt atış ortalaması olarak bulunanlar	9	3	21	14
Bir profil boyunca karşıt atış yönünde				
Çok az veri	-	-	6	5
Zayıf korelasyon	5	-	-	-
Veri yokluğu	6	3	18	15
	11	3	24	20
Karşıt atış yönlerinde değerlerin bir-birinden farklı	11	17	2	16
Hassas veri yokluğu	-	8	4	11
nedenlerinden hesaplamalarda göz ardi edilenler	-----	-----	-----	-----
	11	25	6	27

KAYNAKLAR

- Bubsy, J. and Richardson, E.G., 1957: The absorption of sound in sediments, Geophysics 22, 821-828
- Donato, R.J., 1965: Measurements on the arrival refracted from a thin high speed layer. Geophys. Prosp. 13, 387-404.
- Donato, R.J. and O'Brien, P.N.S., 1963: The refracted pulse in seismic prospecting: Presented at the 6th World Petroleum Congress, Frankfurt, 19-26 June, (Reference from O'Brien, 1967).
- Geyer, R.L. and Martner, S.T. 1969: SH waves from explosive sources. Geophysics 34, 893-905
- Hamilton, E., 1972: Compressional-wave attenuation in marine sediments. Geophysics 37, 620-646.
- Haraldsson, H. 1981: Striae No. 15, in prep.
- Haraldsson, H. and Palm, H., 1980: A seismic investigation in the Markarfljot sandur area, southern Iceland. Striolae 1980: 2, Uppsala, 54 pp.
- Heelan, P.A., 1953: On the theory of head waves. Geophysics 18, 871-893.
- Easter, S.J., Backus, M.M. and Schell, R., 1967: Analog model studies of the simple refraction problem. In Musgrave, A.W. (ed) Seismic Refraction Prospecting. Soc. of Exp. Geoph., Tulsa, Oklahoma, 15-66.
- Magnusson, K.A., 1976: In situ determination of elastic constants in rocks, using a hammer seismograph. Geol. Fören. Stockh. Förh. 98, 244-250
- Mc Cann, C. and Mc Cann, D.M., 1969: The attenuation of Compressional waves in marine sediments. Geophysics 34, 822-892.
- Meidav, T., 1967: Shear wave velocity determination in shallow seismic studies. Geophysics 32, 1041-1046
- O'Brien, P.S.N., 1960: The use of amplitudes in refraction shooting-A case history. Geophys. Prosp. 8, 417-428.
- O'Brien, P.S.N., 1967: The use of amplitudes in seismic refraction survey. In Musgrave, A.W. (ed) Seismic Refraction Prospecting. Soc. of Exp. Geoph., Tulsa, Oklahoma, 85-118
- O'Brien, P.N.S. and Lucas, A.L., 1971: Velocity dispersion of seismic waves. Geophys. Prosp. 19, 1-25
- Palm, H., 1980: Undersökning av amplitüdmatningars anyanbarhet vid seismiska refraktionsmatningar över lösa jordlager (An investigation of the use of amplitüts in seismic refraction survey over loose deposits. In Swedish with an English Summary). Qufo: 1, Uppsala, 39 pp.

- Palm, H., 1981: An interpretation of seismic refraction data by use of travel-times, amplitudes and frequencies. Striolae 1981: 1, Uppsala, 19 pp.
- Palmason, G., 1970: Crustal structure of Iceland from explosions seismology. Rit 40. Reykjavik: Soc. Sci. Island. 187 pp.
- Rosenbaum, J.H., 1965: Refraction arrivals through thin high velocity layers, Geophysics 30, 204-212.
- Wyllie, M.R.J., Gardner, G.H.F. and Gregory, A.R., 1962: Elastic wave attenuation. Geophysics 7, 569-589.
- Zvolinsky, N.V., 1958: Reflected and head waves arising at a plane interface of two elastic media-II, Equation 21. Bull. Ac. Sc. U.S.S.R. No 1, 1-7 (English translation by A.G.U.)

DEPREM ARAŞTIRMA BÖLTENİ
YAYIN KOŞULLARI

1. Bültene gönderilecek telif ve tercüme yazılarının :
 - a) Depremle doğrudan doğruya, ya da dolaylı yoldan ilgili olması;
 - b) Bilimsel ve teknik bir değer taşıması,
 - c) Yurt içinde daha önce başka bir yerde yayınlanmamış olması,
 - d) Daklılo ile ve kağıdın yalnız bir yüzüne en az iki nüsha olarak yazılmış bulunması,
 - e) Şekillerin aydinger kağıdına çini mürekkebi ile çizilmiş olması,
 - f) Fotoğrafların net ve klişe alınmasına müsait bulunması gerekmektedir.
2. Telif araştırma yazılarının baş tarafına araştırmanın genel çerçevesini belirten en az 200 kelimelik İngilizce, Fransızca ya da Almanca bir özet konulmalıdır.
3. Bayındırılık ve İskan Bakanlığını mensubu elemanlar tarafından hazırlanan ve telif ya da tercüme ücreti ödenerek yayınlanacak olan yazıların, mesai saatleri dışında hazırlanmış olduğu yazar derleyen, ya da çevirenin bağlı bulunduğu birim amiri tarafından (genel müdürlüklerde daire başkanı, müstakil birimlerde birim amiri) verilecek bir belge ile belgelendirilmesi zorunludur. Bu belge ile birlikte verilmeyen yazılar için ücret ödenmez.
4. Telif ve tercüme ücretleri ancak yazı bültende yayınlandıktan sonra tahakkuka bağlanır.
5. Bültende yayımlanacak yazılarla, "Kamu Kurum ve Kuruluşlarında Ödenen Telif ve İşlenme Ücretleri Hakkında Yönetmelik" esaslarına göre ücret ödenir.
6. Yazılarda bulunan şekiller için, gerekli olan asgari alan içinde bulunabilecek kelime sayısına göre ücret taktir edilir.
7. Yazıların bültende yayınlanması Genel Müdürlüğü bünyesinde teşekkür eden Uzmanlar Kurulu'nun kararı ile olur.
8. Seçmeyi yapacak Uzmanlar Kurulu 5. maddede sözü edilen asgari alanları hesaplamaya, yazı sahiplerine gereksiz uzatmaların kısısaltılmasını teklif etmeye, verilecek ücrette esas teşkil edecek kelime sayısını tesbit etmeye ve yazıların yayın sırasını tayine yetkilidir.
9. Kurulca incelenen yazıların bültende yayınlanıp yayınlanmayacağı yazı sahiplerine yazı ile duyurulur.

10. Yayınlanmayacak yazılar bu duyuru öncesi en geç bir ay içinde sahipleri tarafından geri alınabilir. Bu süre içinde alınmayan yazıların korunmasından Genel Müdürlüğümüz sorumlu değildir.
11. Yayımlanan yazılardaki fikir, görüş ve öneriler tamamen yazarlara ait olup, Teknik Araştırma ve Uygulama Genel Müdürlüğü'ni bağlamaz ve Genel Müdürlüğümüz resmi görüşünü yansıtmaz.
12. Diğer kuruluşlar ve Bakanlık mensupları tarafından bilgi, haber tanıtma vb. gibi nedenlerle gönderilecek not ve açıklamalar, ya da bu nitelikteki yazılar için ücret ödenmez.
13. Genel Müdürlüğümüz mensupları Genel Müdürlükçe kendilerine verilen görevlere ait çalışmalarдан ötürü herhangi bir teklif ya da tercüme ücreti talep edemezler.