

Araştırma Makalesi

Research Article

27 HAZİRAN 1998 ADANA (Mw=6.2) DEPREMİNİN UZAK ALAN DALGA ŞEKİLLERİNDEN ELDE EDİLEN FAYLANMA PARAMETRELERİ

Emrah BUDAKOĞLU*, Murat UTKUCU

Sakarya Üniversitesi, Mühendislik Fakültesi, Jeofizik Mühendisliği Bölümü, Sakarya, Türkiye

Anahtar Kelimeler	Öz
27 Haziran 1998 Adana	Doğu Anadolu Fay Zonu uzanımının tartışma konusu olduğu Kilikya Havzasında 27
Depremi,	Haziran 1998 yılında orta büyüklükte (Mw=6.2) bir deprem meydana gelmiştir.
Nokta Kaynak Ters Çözümü,	Çalışmada depremin kaynak parametreleri belirlenmesi amacıyla deprem kaynağı
Telesismik Dalga Şekli	nokta-kaynak ters çözüm yöntemi telesismik P ve SH dalga şekilleri kullanılarak
Modellemesi.	yapılmıştır. Nokta-kaynak modellemesinde gözlenmiş-kuramsal dalga şekilleri
	arasında yaklaşık olarak aynı derecede uyum gözlenmiştir. Böylece tek alt olaylı bir
	kırılma süreci nokta kaynak gösteriminde depremin kırılma süreci olarak kabul
	edilmiştir. Aynı zamanda nokta kaynak modellemesi denemeleri 24 km' de kaynak
	lokasyonuyla derin alt kabukta bir kırılmayı gerektirmektedir. Kaynak mekanizması
	çözümünde KD-GB yönelimli (doğrultu=57°, eğim=70° ve kayma açısı=20°) düğüm
	düzlemi fay düzlemi olarak belirlenmiştir ve yakındaki Göksu fay zonuyla
	paralellikten sapmış bir görüntü vermiştir. Nokta kaynak modeli için sismik
	moment 2.24X10 ¹⁸ Nm (Mw=6.2) olarak hesaplanmıştır. Telesismik modelleme
	sonuçları bir bütün olarak deprem kırılmasının Göksu Fay Zonu (GFZ)' nun
	yeryüzüne ulaşmayan, GD eğimli ve GFZ' nin yüzeydeki haritalanmış izinden farklı
	doğrultulu bir dalı üzerinde gerçekleştiğini önermektedir.

FAULT PARAMETERS THE JUNE 27, 1998 ADANA EARTHQUAKE (Mw=6.2) FROM THE TELESEISMIC WAVEFORMS

Keywords	Abstract							
27 June 1998 Adana	The moderate-sized June 27, 1998 Adana earthquake (Mw=6.2) occurred in the							
Earthquake,	Clicia Basin, where a possible extent of the Eastern Anatolian fault is under question.							
Teleseismic Point-Source	In the present study point-source inversions of the earthquake source are carried							
Modelling,	out using the teleseismic P and SH waveform in order to determine the source							
Teleseismic Waveform	parameters. In the point source modeling stage nearly the same fit is achieved							
Inversion.	between the observed and the synthetic waveforms for the single and multiple							
	source inversions. Therefore, a single subevent rupture process is considered for							
	the earthquake rupture process. It is also found in the point source modeling trials							
	that the data is requires a	deep lower crust rupture with a source l	ocation at 24 km					
	depth. The NE-SW trendin	ig nodal plane (strike=57°, dip=70° and	rake=20°) of the					
	source mechanism is subp	arallel to the nearby Göksu fault zone a	nd is considered					
	as the fault plane. A seismic moment of 2.24X10 ¹⁸ Nm (Mw=6.2) is calculated for the							
	point source model. As a whole the teleseismic modeling suggests that t							
earthquake rupture occurred on a branch fault within the GFZ that do not reach								
	free surface, dips SE and strikes differently from the surface trace of the GFZ.							
Alıntı / Cite								
Budakoğlu, E., Utkucu, M., (2	021). 27 Haziran 1998 Ada	na (Mw=6.2) Depreminin Uzak Alan Da	ga Şekillerinden					
Elde Edilen Faylanma Param	etreleri, Mühendislik Biliml	eri ve Tasarım Dergisi, 9(3), 743-757.						
Yazar Kimliği / Author ID (ORCID Number)	Makale Süreci / Article Process						
E. Budakoğlu, 0000-0002-98	97-2435	Başvuru Tarihi /Submission Date	27.02.2019					
M. Utkucu, 0000-0001-7528-	937X	Revizyon Tarihi / Revision Date	31.03.2021					
		Kabul Tarihi / Accepted Date	31.03.2021					

Yayım Tarihi / Published Date

21.09.2021

^{*}İlgili yazar / Corresponding author: ebudakoglu@sakarya.edu.tr, +90-264-295-5710

1. Giriș (Introduction)

Türkiye bulunduğu konum itibariyle tektonik hareketlere sıkça maruz kalan ve bunun neticesinde eski çağlardan günümüze kadar birçok şiddetli depreme sahne olan bir ülkedir. Bu depremlerin insanoğlunun kendisine, yaşadığı çevre ve medeniyetlere büyük zarar vermesinden ötürü depremler her çağda merak edilmiş doğal olaylardır. Özellikle son yıllarda ülkemizde meydana gelen şiddeti depremler büyük can ve mal kayıplarına neden olmuş bu doğrultuda depremlerin özelliklerinin anlaşılması, oluş sebeplerinin ve zararlarının azaltılması çalışmalarının ne kadar önemli olduğunu bir kez daha gözler önüne sermiştir.

Teknolojinin gelişmesiyle depremlerin kayıt edilme işlemleri gelişmiş ve bunun sonucunda deprem kaynağının incelenmesiyle ilgili detaylı çalışmalar ortaya konmaya başlamıştır. Günümüze kadar yapılan araştırmalardan dalga kayıtlarının biçim ve frekans içeriğini etkileyen başlıca parametrelerin kaynak etkisi, yayılma etkisi ve alet etkisi olduğunu bilinmektedir (Lay ve Wallace, 1995). Bu parametrelerin her birini matematiksel olarak modellemek ve bunlardan yapay olarak sismogram oluşturmak mümkündür. Matematiksel olarak hesaplanan dalga şekilleri kuramsal (yapay) dalga şekilleri olarak adlandırılır. Modellemenin doğruluğunun teyit edilmesi depremin modellenmiş kuramsal dalga şekilleri ile gerçek kayıtlarının karşılaştırılması yani dalga şekli modellemesi (waveform modelling) yapılmasından geçer. Sismolojide yerin iç yapısını ve deprem kaynağını oluşturan faydaki kırılma sürecinin belirlenmesinde kullanılan en önemli yöntemlerden biri dalga şekli modellemesidir.

Bu çalışmada 27 Haziran 1998 Adana depreminin (Mw=6.2) uzak alan cisim dalgaları analiz edilerek depremin kaynak parametreleri ve kırılma özellikleri nokta kaynak yöntemi (Kikuchi ve Kanamori, 1991) kullanılarak belirlenmeye çalışılacaktır. Telesismik analiz ile elde edilen kaynak yerleri güvenilir olarak bulunmuş artçı deprem dağılımı ile karşılaştırılarak deprem kırılması hakkında yorumlarda bulunulacaktır. Son olarak elde edilen sonuçlar daha önceki çalışmaların sonuçları ile karşılaştırılarak deprem kaynağı ve civarının sismotektoniği hakkında yorumlarda bulunulacaktır.

2. Kilikya Bölgesinin Tektonik Özellikleri (Tectonic Features of the Cilicia Region)

Kilikya bölgesi, önemli levha hareketleri ve önemli fay zonlarının etkisine maruz kalmış ve bunun neticesinde uğradığı deformasyon ile bünyesinde pek çok farklı yapısal unsuru bulundurmaktadır. Bölgede sıkışma, gerilmeli ve doğrultu atımlı unsurların çoğu gözükmektedir. Arap levhası Anadolu levhası ile çarpışırken bu çarpışma rejimi batıda göreceli bir dalma-batma rejimine dönüşmekte ve Afrika levhası Kıbrıs yayı boyunca Anadolu levhası altına dalmaktadır. Bu iki tektonik rejimin etkisini sürdürdüğü bölgeler arasındaki geçiş bölgesi Doğu Anadolu Fayı Zonu (DAFZ) ve Ölü Deniz Fay Zonu (ÖDFZ) ile kontrol edilmektedir (Ergin, 1999; Ergin vd. 2004; Westaway, 2004) (Şekil 1) ve bu faylar bölge için en etkin yapısal unsurlardır. Hatay Amik havzası civarında gözlenen yerel bir açılma rejiminin bu iki fayın birleştiği bölge olduğu iddia edilmektedir (Över vd., 2001). Bölgenin önemli yapısal unsurlarından diğerleri ise Bitlis-Zagros Bindirme ve Kıvrım Kuşağı' dır. Bunun yanında tektonik olarak bir geçiş bölgesi olan Kilikya Havzası içerisinde ve yakın civarında Anadolu levhasının iç deformasyonunu karşılayan çok sayıda sol yönlü doğrultu atımlı fay zonu gelişmiştir. Bunlar Göksu ve Ecemiş fay zonları ile Yumurtalık-Karataş ve Kozan fay zonlarıdır (Şekil 1) (Ergin, 1999; Alp, 2009).

Bölgede Türkiye' nin güneydoğusundan başlayıp ve Girne' ye kadar devam etmekte olan yay biçimli yüksek bir yapı bulunmaktadır. Genişliği 10 km'den az olan bu yapı sismik çalışmalardan elde dilmiştir. Aynı zamanda yapının uzunluğu 450 km'ye kadar çıkmaktadır. Bu yapı Adana-Kilikya Basenleri ile İskenderun-Latakya Basenleri olarak bilinen iki baseni birbirinden ayırmaktadır (Biju-Duval vd., 1974; Anastasakis ve Kelling, 1991; Ergin, 1999; Burton-Ferguson vd., 2005; Aksu vd., 2005; Aksu vd., 2014). Derinliği 1000 m'nin üzerinde olan Kilikya Havzasının sahil kısmındaki devamını oluşturan Adana Baseni Neojen çökellerle doludur. Kilikya Havzası, Adana Havzası' nın denizde Kıbrıs' a doğru olan uzantısını temsil etmektedir. Alt Miyosen döneminde oluşuma başlayan bu basen günümüze kadar kabaca 6 km kalınlığında sediment tabakası ile örtülmüştür (Ergin, 1999; Biju-Duval vd., 1974; Anastasakis ve Kelling, 1991). Dewey vd. (1986) yaptığı çalışmalar sonucu İskenderun Baseni ve Adana Baseni' nin çek-ayır basenleri olduğu öne sürmektedirler. Bu çek-ayır basenleri DAFZ' nun kolları arasında gelişmiştir.



Şekil 1. Kilikya bölgesi ve civarının tektonik unsurlarını şematik olarak gösteren harita. Tüm aktif faylar sol yönlü doğrultu atımlıdır (Ergin vd., 2004' den değiştirilmiştir). AB, Adana Baseni; AF, Amanos Fayı; AMB, Amik Baseni; ÖDF, Ölü Deniz Fayı; DAFZ, Doğu Anadolu Fay Zonu; EF, Ecemiş Fayı; DHF, Doğu Hatay Fayı; GFZ, Göksu Fay Zonu; İK, İskenderun Körfezi; KF, Kozan Fayı; GB, Girne Bindirmesi; MADS, Misis Andırın Dağ Silsilesi; YF, Yumurtalık-Karataş Fayı (Map showing schematically the tectonic elements of the Cilicia region and its surroundings. All active faults are left-lateral strike-slip (modified from Ergin et al., 2004). AB, Adana Basin; AF, Amanos Fault; AMB, Amik Basin; ÖDF, Dead Sea Fault; EAFZ, East Anatolian Fault Zone; EF, Ecemiş Fault; DHF, East Hatay Fault; GFZ, Göksu Fault Zone; İK, Iskenderun Bay; KF, Kozan Fault; GB, Kyrenia Thrust; MADS, Misis Andırın Mountain Range; YF, Yumurtalık-Karataş Fault)

Depremin meydana geldiği bölgede K25°D uzanımlı sol yanal atımlı Göksu Fay Zonu (GFZ) bulunmaktadır. Ortalama 35-40 km genişliğinde olan GFZ, Gülen vd. (1987)' ye göre 170 km, bir diğer araştırmacı Özer ve Çuhadar (1986)' ya göre ise 130 km uzunluğunda olarak belirtilmiştir. Bu fayın oluşumunda Anadolu Bloğunun içsel deformasyonları etkin bir rol oynamıştır. İlk olarak Sarı ve Taşköprü ilçeleri arasında uzanan fay daha sonra ise Taşköprü'den güneybatı yönünde ilerleyerek Akdeniz'e Misis dağlarının kuzeybatı sınırını oluşturmaktadır (Ergin, 1999; Ökeler, 2003; Özer ve Çuhadar, 1986; Karıg, 1990; Robertson vd., 2004). GFZ, sol yönlü doğrultu atımlı bir fay olup yönü KD-GB doğrultuludur. Bu fayın eğimi düşeye yakın ve fay düzlemi boyunca iki yöne değişkenlik göstermektedir.

GFZ' nun doğu ve batısı kendisine paralel olarak çok sayıda fay ile parçalara ayrılmıştır. Bu fayların doğrultuları K-G ve KKD-GGB yönündedir. Bunun yanında doğu bloğu kısmında ters atım bileşenli faylar gözlemlenmektedir. Bazı kesimlerde bu ters fayların yanında doğru atım bileşeni olan D_GD eğimli ters faylarla karşılaşılmaktadır. KD yönünde bulunan Göksu-Daroluk arasındaki vadide mevcut fayların aniden kesildiği gözlemlenmektedir. Bu bölgede K-G doğrultulu uzanan fay olasılığı mevcuttur. Ayrıca faylar etkinliğini sıkışmanın güneybatıdan kuzeydoğuya azalması ile yitirmektedir (Perinçek vd., 1987; Ergin, 1999; Ökeler, 2003). Kilikya baseninde yapılan sismik yansıma ve jeolojik çalışmalar Göksu Fay Zonu içinde yer alan birçok gömülü fay veya fay parçasının varlığını ortaya çıkarmıştır (Şekil 2), (Williams vd., 1995; Çoban vd., 1999; Burton-Ferguson vd., 2005).



Şekil 2. Adana-İskenderun Neojen Basenleri boyunca alınmış KB-GD yönlü basitleştirilmiş jeolojik kesit (A simplified geological section in NW-SE direction taken along the Adana-İskenderun Neogene Basins) (Çoban et al., 1999)

3. 27 Haziran 1998 Adana Depremi (The June 27, 1998 Adana Earthquake)

Türkiye'nin yoğun nüfus ve sanayileşmiş bölgelerinden biri olan Adana havzasında 27 Haziran 1998 tarihinde saat 13:55' de (GMT) büyüklüğü Mw=6.2 koordinatları 36°.53K ve 35°.33D olan 32 km derinlikte bir deprem meydana gelmiştir (Aktar vd., 2000). Deprem dış merkezine 30-35 km uzaklıkta olan Adana şehri ve Ceyhan ilçesi bu depremden oldukça etkilenmiş ve bu felaket 145 can kaybı ve 1000' in üzerinde yaralanmaya neden olmuştur (Gündoğdu vd., 1999). Aynı zamanda bölgedeki çoğu bina yıkılmış birçoğu da oturulmayacak duruma gelmiştir. Adana depreminde meydana gelen can ve mal kaybında yerel jeolojik koşulların önemli olması (Çelebi, 2000) ve bölgede TÜBİTAK tarafından işletilen Kilikya Sismograf Ağı'nın (Ergin, 1999; Aktar vd., 2000; Ergin vd., 2004) ortasında meydana gelmesi depremi önemli kılmış ve bölgedeki güncel tektoniğin irdelenmesine olanak sağlamıştır.

Ana şokun ardından bölgede en büyük artçı deprem 4 Temmuz 1998 tarihinde ML=5.1 büyüklüğünde meydana gelmiştir (Aktar vd., 2000). Bölgede TÜBİTAK tarafından işletilen Kilikya Sismograf Ağı tarafından kaydedilmiş olan anaşok ve artçı depremlerin dağılımlarını gösteren harita Şekil 3' de verilmiştir. Ayrıca artçı depremlerin yoğunlaştığı Göksu Fay Zonu doğrultusunda yaklaşık olarak paralel ve fayı dik olarak kestiği düşünülerek alınan iki kesit görünümü Şekil 4' de verilmiştir (Aktar vd., 2000). Artçı depremlerin derinliğinin yaklaşık olarak 17-37 km arasında yoğunlaştığı ve KD' ya doğru yönelmekte olduğu açıkça gözükmektedir. Bu bilgiler Adana depremi kaynak bölgesinde derin bir sismojenik zonun varlığını desteklemektedir (Aktar vd., 2000). Ayrıca Ergin vd. (1999) depremin artçı sarsıntılarından hesaplanan fay düzlemi çözümlerinin büyük çoğunluğunun KD-GB doğrultulu sol yanal faylanmalara karşılık geldiğini, tüm artçı depremlerden bulunan birleşik odak mekanizması çözümünün 55° doğrultulu ve 75° GD eğimli bir düzlem üzerinde tamamen sol yanal bir faylanma belirlediğini ve bu fay düzlemi çözümleri için yapılan gerilme tensörü analizi sonuçlarının da DB yönlü bir açılma ve KG yönlü bir sıkışma kaynaklı bir tam yanal atımlı tektonik rejimi önerdiğini göstermiştir.



Şekil 3. Kilikya Sismograf Ağı tarafından ana şok (yıldız ile simgelenmiştir) sonrası bölgede bir aylık dönem içerisinde gözlenmiş artçı şoklar (Aftershocks were observed within a month period in the region after the mainshock (symbolized with a star) by the Cilician Seismograph Network) (Aktar et al., 2000)



Şekil 4. Kilikya Sismograf Ağı tarafından kaydedilmiş 27 Haziran 1998 Adana depremi artçı şokların dağılımı. Derinlik kesitleri A-A' ve B-B' konumları (Aktar vd., 2000'den değiştirilmiştir). GFZ, Göksu Fay Zonu' nu; YF, Yumurtalık Fay Zonu' nu temsil etmektedir (Distribution of aftershocks from the 27 June 1998 Adana earthquake recorded by the Cilicia Seismograph Network. Depth sections A-A' and B-B' positions (modified from Aktar et al., 2000). GFZ represents Göksu Fault Zone and YF represents Yumurtalık Fault Zone)

27 Haziran 1998 Adana depreminin USGS, HRV gibi ulusal ve uluslararası deprem enstitüleri ve araştırma kurumlarınca ve Aktar vd. (2000) ve Arpacıoğlu (2000) tarafından belirlenen kaynak parametreleri Tablo 1'de verilmiştir. Bu parametreler doğrultusunda belirlenen odak mekanizmaları çözümleri Şekil 5' de harita üzerinde gösterilmiştir.

	US	GS	HRV	/D	Aktar vd (2000)		Arpacıoğlu (2000)	
Enlem(°)	36.94		36.87		36.53		-	
Boylam(°)	35.	30	35.58		35.33		-	
Derinlik (km)	14		29.5		32		18	
M ₀ (x10 ¹⁸ Nm)	3.96		2.96		3.63		2.63	
Moment magnitüd (M _{w)}	6.3		6.2		6.2		6.2	
Doğrultu(°)	323	52	321	53	65*	50∆	52□	
Eğim(°)	77	81	75	81	90	85	75	
Kayma(°)	170	13	121	15	5	10	22	

Tablo 1. 27 Haziran 1998 Adana	depreminin kaynak parametreleri
(Source parameters of the 27	June 1998 Adana earthquake)

*P dalgası ilk hareket yönünden elde edilen kaynak mekanizması (Source mechanism obtained from the P wave initial motion direction)
4P dalga şekli ters çözümlemesi sonucu elde edilen kaynak mekanizması (Source mechanism obtained as a result of P waveform inversion)
•P dalga şeklinin Kikuchi ve Kanamori yöntemine göre ters çözümü (Inversion of the P waveform according to the Kikuchi and Kanamori method)



35° 00' 35° 30' 36° 00' **Şekil 5.** 27 Haziran 1998 Adana depreminin Harvard, USGS, Aktar vd. (2000) ve Arpacioğlu (2000) tarafından belirlenen odak mekanizması çözümleri. Faylanma parametreleri için Tablo 1'e bakınız. USGS: Amerikan Jeolojik Araştırmalar Kurumu, HARVARD: Harvard Üniversitesi (According to Harvard, USGS, Aktar et al. (2000), and Arpacioğlu (2000) focus mechanism solutions. See Table 1 for faulting parameters. USGS: American Geological Survey, HARVARD: Harvard University)

4. Yöntem (Method)

Deprem oluşumundan sonra sismik istasyonlarda kaydedilen cisim dalgalarının spektrumu ve dalga şekilleri, kaynak ve yırtılma mekanizması hakkında önemli bilgiler taşımaktadır. Karmaşık telesismik cisim dalgaları için sistematik bir ters çözüm metodunu Kikuchi ve Kanamori, ilk olarak 1982 yılında geliştirmişlerdir. Daha sonra çeşitli düzenlemelerle bu methodu geliştirmişlerdir [Kikuchi ve Kanamori, 1982; Kikuchi ve Kanamori, 1986; Kikuchi ve Kanamori, 1991).

Ters çözüm algoritmasının başlangıcı olan Kikuchi ve Kanamori (1982)'de referans olarak gösterilen deprem kaynağı karmaşık kaynak olarak ve aynı fay geometrisine sahip, nokta kaynak dislokasyonları (alt olay) şeklinde kabul edilmiştir. Alt olayların aynı fay geometrisine sahip olduğunu kabuldeki amaç, her bir kaynak parametresinin belirlenmesindeki zorluktan kaçınmaktır. Bununla birlikte, alt olayların mekanizmalarının değişmesine izin verildiği durumlarda, mekanizma, zaman ve alt olayın lokasyonu arasındaki etkileşimden dolayı, ters çözümün duraylı durumdan uzaklaşması ve çoğu kez ters çözüm sonucunda birçok farklı dizinin aynı sonucu vermesiyle hangi dizinin uygun çözüm olduğuna karar vermenin zorlaşması, böyle bir sınırlama konulmasına sebep olmuştur. Kikuchi ve Kanamori (1982), bir noktadaki dislokasyonun zaman evriminin, bir yırtılma cephesinin varışından ölçülen zamanın fonksiyonu tarafından verildiğini belirlemişlerdir.

Büyük depremlerin kaynak mekanizmalarının birden çok alt olaya sahip olduğu bilinmektedir. Kikuchi ve Kanamori (1986)' da, ilk çalışma biraz daha genelleştirilmiş ve farklı mekanizmaya sahip bir alt olay eklenerek ters çözüm metodu biraz daha geliştirilmiştir.

Genel olarak, bir nokta kaynak, sismik moment, başlangıç zamanı, lokasyon, faylanma mekanizması ve zaman fonksiyonu gibi çeşitli parametrelerle karakterize edilir. Kikuchi ve Kanamori (1986)' da, tüm alt olaylar için bu parametrelerin bazılarının aynı olduğu, bazılarının ise olaydan olaya değiştiği kabul edilmiştir. Kikuchi ve Kanamori 1991 yılında, daha önceki çalışmalarında, belirlenecek parametre sayısını azaltmak ve ters çözümü duraylı halde tutabilmek için yapmış oldukları sınırlamaları kaldırarak, metodlarını geliştirmişlerdir Kikuchi ve Kanamori, 1991). Daha önceki çalışmalarında sadece P dalgası kullanırken, son çalışmalarında, P, SH, SV ve PP fazları aynı anda modellenebilmektedir. Kaynak, istasyon ve PP yansıma noktası tepkilerini hesaplamak için Haskell yayıcı matris tekniği [Haskell, 1960; Haskel, 1962; Bouchon, 1976) ile çok-tabakalı yapılar kullanılmıştır. Kikuchi ve Kanamori (1991)'de bir sismik kaynak, değişik odak mekanizmalarına sahip nokta kaynaklar dizisi olarak tanımlanmaktadır. Daha önceki çalışmalarında olduğu gibi, nokta kaynaklar iteratif olarak gözlemsel sismogramlar ile hesaplanan sismogramların uyumu ile bulunmaktadır. Sismik kaynağı oluşturan her bir nokta kaynak, bir moment tensor ile tanımlanmıştır.

5. Bulgular (Results)

5.1. Kullanılan Veri ve Veri Üzerinde Yapılan İşlemler (Data Used and Regulations on Data)

1998 Adana depreminin ters çözüm işlemi için geniş band (broadband) uzak alan (telesismik) verileri kullanılmıştır. Bu veriler internet üzerinden IRIS (IncorporatedResearchInstitutionsforSeismology) web sayfasındaki (www.iris.washington.edu) veri arşivinden temin edilmiştir. Verilerin temin edilmesi sırasında istasyonların dışmerkez uzaklıklarının $30^{\circ} \le \Delta \le 90^{\circ}$ arasında olmasına özen gösterilmiştir (Şekil 6). Bunun nedeni çekirdek ve üst manto yansımalarından kaynaklanan dalga şekillerini etkileyecek saçılımlardan kaçınmaktır.



Şekil 6. Adana depreminin ters çözümü için kullanılan telesismik istasyonların dünya üzerindeki azimutal dağılımı (The azimuthal distribution of the teleseismic stations used for the inversion of the Adana earthquake)

Elde edilen verilerden alet tepkisi giderilmiş ve yer değiştirme sismogramlarına dönüşümü gerçekleştirilmiştir. 1998 Adana depremi için daha önce yapılan faylanma parametrelerinin belirlenmesine yönelik dalga şekli ters çözümü çalışmalarında (Aktar vd., 2000; Arpacıoğlu, 2000] sadece P dalga şekilleri kullanılmıştır. Bu çalışmada 1998 Adana depreminin faylanma düzleminin kısıtlanmasına yönelik bir tartışma amaçlandığından faylanma parametrelerinin daha güvenilir belirlenmesi için P dalga şekillerinin yanında SH dalga şekilleri de kullanılmıştır. P ve SH dalga yayınım örüntülerinin farklı olması ve SH dalga yayınım örüntüsünde maksimum genliğin P dalgalarının yayınım örüntüsünden genliğin sıfır olduğu azimutlarda gözlenmesi gibi nedenlerden ötürü faylanma parametrelerinin daha güvenilir belirlenmesinde SH dalgaları da kullanılmıştır (Lay ve Wallace, 1995). Ayrıca SH dalgalarının kayma vektörü açısına olan duyarlılığı da bu nedenlere eklenebilir (Mendoza vd., 1996).

Tüm istasyon verileri 0.5 sn örnekleme aralığı seçilerek örneklenmiş ve gözle kontrol amacıyla verinin ilk 100 sn' lik kısmı P ve SH dalgaları çizim programı yardımıyla görüntülenmiştir. Bazı istasyon kayıtlarında gürültü/sinyal oranın yüksek olduğu görülmüş ve bu kayıtlar çözüme katılmadan çıkarılmıştır. Geriye kalan verilerdeki gürültü seviyesi göz önünde bulundurularak 0.01 ile 0.33 Hz frekansları arasında bant geçişli filtre veriye uygulanmıştır. Sonuç olarak 29 P ve 12 SH dalga şekli kaynak ters çözümlemesinde kullanılmak üzere seçilmiştir. Seçilen dalga şekilleri Şekil 7' da gösterilmiştir.

Ters çözümlemede kullanılacak veriler üzerinde yapılan incelemelerde esas dalga enerjisi ilk 30-35 sn içerisinde olduğu gözleminden yola çıkılarak Şekil 6' da verilen dalga şekillerinin ilk 35 saniyelik penceresinin ters çözümde kullanılması sonucuna varılmıştır. Bu pencere boyu Adana depreminin magnitüdü (Mw=6.2) göz önüne alındığında da yeterli görülmüştür.



Şekil 7. 27 Haziran Adana depreminin ters çözüm işleminde kullanılmaya hazır hale getirilmiş telesismik uzaklıklardaki istasyonlarda kaydedilmiş 29 P (üstteki 10 sıra) ve 12 SH (alttaki 4 sıra) dalga şekli (29 P (10 rows at the top) and 12 SH (4 rows at the bottom) waveforms recorded at the stations at teleseismic distances prepared for use in the inversion of the 27 June Adana earthquake)

5.2. 27 Haziran 1998 Adana Depremi Nokta Kaynak Ters Çözümü (The June 27, 1998 Adana Earthquake Point Source Inversion)

Kaynak bölgesindeki yapı dalga yayınımı üzerindeki etkisinin önemli olması sebebiyle kaynak civarındaki yer yapısı mümkün olduğu kadar gerçeğe yakın olmalıdır. Bu nedenden dolayı bu ters çözüm çalışmasında Aktar vd. (2000) tarafından Adana baseni için belirlenen kabuksal hız modeli kullanılmıştır (Tablo 2).

Modelleme için gerekli olan Green fonksiyonlarının hesaplanmasında 128 örnekleme noktası, 0.5 sn örnekleme aralığı kullanılmıştır. Başlangıç fay düzlemi eğimi 90° olarak alınmıştır. Kaynak derinliğinin belirlenebilmesi için düşey doğrultuda bir referans derinliği belirlenmiş ve bu derinlik referans alınarak derinlik boyunca gridleme yapılmıştır. Bu amaçla derinlik boyunca 8 nokta kaynaktan oluşan bir nokta kaynak grid düzlemi kullanılmıştır (Şekil 8a). Referans derinliği 32 km, derinlik artım miktarı 4 km olarak seçilmiştir. Bu derinlik boyutu nokta kaynak dağılımı tercih edilen nokta-kaynak ters çözüm denemesi için yapılan parametrizasyonu yansıtmaktadır.

Doğrultu boyunca ise 4 km grid aralıklarıyla 10 nokta kaynak grid düzlemi kullanılmış, referans 2 nolu nokta kaynak seçilmiştir. Nokta kaynaklar gridinin doğrultusu 50° olarak seçilmiştir. Fayın başlangıç doğrultusu seçilirken daha öncede yapılmış çalışmalar ve artçı sarsıntıların dağılımı dikkate alınmıştır. Şekil 8b' de doğrultunun tanımlanmasında kullanılan nokta kaynaklar gridinin basit bir modeli gözükmektedir. Bu doğrultu boyunca nokta kaynak dağılımı tercih edilen nokta-kaynak ters çözüm denemesi için yapılan parametrizasyonu yansıtmaktadır. Yapay sismogramların hesaplanmasında 2.5 sn yükselim ve düşümlü toplam süresi 5 sn olan üçgen kaynak zaman fonksiyonu kullanılmıştır (Lay ve Wallace, 1995; Pınar vd., 1995). Kırılma hızı ise 3 km/sn olarak kabul edilmiştir.

Tablo 2. 27 Haziran Adana depreminin Green fonksiyonlarının hesaplanması için kullanılan Adana baseni kabuksal hız modeli (Adana basin crustal velocity model was used to calculate the Green functions of the 27 June Adana earthquake)

(Aktar et al., 2000)								
Kalınlık	V _p (km/sn)	V _s (km/sn)	ρ					
(km)			(gr/cm ³)					
2.0	2.50	1.44	2.66					
2.0	4.51	2.61	2.75					
2.0	4.85	2.80	2.80					
6.0	5.75	3.32	2.88					
12.0	6.50	3.76	3.00					
12.0	7.16	4.14	3.30					
4.0	7.60	4.39	3.40					
0.0	8.80	5.08	3.50					



Şekil 8. Çalışmada nokta kaynak gridini oluşturmak için kullanılan nokta-kaynakların (a) derinlik ve (b) doğrultu boyunca dağılımları (Distribution of point-sources used to create the point source grid in the study (a) along the depth and (b) direction)

6. Sonuçlar ve Tartışma (Conclusion and Discussion)

27 Haziran 1998 Adana depremin nokta kaynak dalga şekli modellemesine tek kaynaklı ya da tek alt olaylı bir kırılma modeli kullanılarak başlanmış ancak daha sonra iki kaynaklı bir kırılma modeli ile de deneme yapılmıştır. Bunun yanı sıra kırılma derinliğini, doğrultusunu ve faylanma eğim yönünü belirlemek için de denemeler yapılmıştır. Bu denemelere ait RMS (RootMeanSquares) hataları, sonuçta elde edilen modelin diğer jeolojik ve sismotektonik gözlemlere uyumlu olup olmadığı ve gözlenmiş-kuramsal dalga şekli uyumları gözetilerek yapılan denemelerden hangisinin belirlediği kaynak model ve parametrelerinin depremi temsil edebileceği tartışılmıştır.

İlk önce tek kaynaklı bir modelleme yardımıyla deprem kırılmasının derinlik boyutu kullanılan veri yardımıyla kısıtlanmaya çalışılmıştır. Bu amaçla kırılmanın önceki bir çalışmada (Aktar vd.,2000) öne sürüldüğü gibi derinde alt kabukta olduğu kabulünü karşılayan ve nokta kaynakların 32 km derinliğe kadar indiği bir başlangıç model tanımlaması yapılmıştır (Şekil 9, Model A1). Bu modelde 8 nokta kaynak derinlik boyunca 4 km derinlik artımı ile yerleştirilmiştir. Bu modelleme denemesi için modelleme sonuçları ve gözlenmiş-kuramsal dalga şekli karşılaştırması Şekil 10' da gösterilmiştir. Bu ters çözüm için bulunan kaynak parametreleri de Tablo 3' de verilmiştir. Görüldüğü gibi deprem için yapılan tek kaynaklı bir ters çözümde gözlenmiş telesismik dalga şekillerine tatmin edici bir uyum elde edilmiştir. Tablo 3' den görüleceği üzere bu çözümde kaynak referans noktasının 8 km yukarısında 24 km derinlikte çıkmıştır (Şekil 9, Model A1). Yani doğrultu boyunca referans noktası hizasında, derinlik boyunca da referans noktasının 8 km yukarısında bulunmaktadır.

Model A1' dekine benzer bir modelleme kaynak sayısı ikiye çıkarılarak da yapılmıştır (Şekil 9 Model A2). Bu denemede dalga şekillerine olan uyum doğal olarak biraz artmıştır. Ancak, birinci ve büyük olan kaynak tek kaynaklı modellemedeki gibi odağın hemen yukarısında 24 km derinde çıkarken ikinci kaynak odağın 28 km yukarısında yani birinci kaynağın 20 km eğim yukarısında sığda 4km derinlikte yerleşmiş ve birincinin yaklaşık beşte biri bir sismik momentti serbestlemiştir. Böyle bir kırılma modelinin 4 km derinlikte sığ bir kırılmayı önermesi depremin derinde yerleşmiş artçı deprem dağılımı ve yüzey kırığı üretmemesi gözlemleriyle çelişmektedir. Yani bu denemede jeolojik veya sismotektonik bulgularla desteklenebilecek bir kırılma modeline erişilememiştir. Buna ilave olarak tek kaynakla yapılan denemede dalga şekillerine tatmin edici bir uyum sağlanması nokta kaynak modellemesi için tek kaynaklı bir kırılma modelinin tercih edilmesine yol açmıştır.

Deprem kırılmasının derinlik boyutunun kullanılan veri yardımıyla kısıtlanıp kısıtlanmadığının tartışılması için kırılmanın daha sığ olduğunun kabulü ile tek kaynaklı iki ayrı deneme yapılmıştır. Bu denemelerin ilkinde nokta kaynaklar 24 km derinliğine kadar indirilmiş ve 8 nokta kaynağın derinlik boyunca 3 km derinlik artımı ile yerleştirildiği bir başlangıç model tanımlaması yapılmıştır (Şekil 9, Model A3). Yani bu model tanımlaması kırılmanın 24 km' den daha derine ulaşmadığı varsayımını yansıtmaktadır. Bu ters çözüm denemesi sonucunda kaynak konumu doğrultu boyunca '-4 km'de (yani referans noktasının hemen GB'sında), derinlik boyunca ise 0 km (referans noktasın derinliğinde) çıkmıştır (Şekil 9, Model A3).

Nokta kaynakların 16 km derinliğe kadar yerleştirildiği bir deneme (Model A4) daha yapılmıştır. Bu denemede derinlik boyunca 8 nokta kaynak 2 km aralıklarla yerleştirildiği, en derindeki nokta kaynağın (16 km derinlik) referans noktası kabul edildiği ve doğrultu boyunca nokta kaynak dağılımının önceki denemelerdeki gibi olduğu bir nokta kaynak gridi ile ters çözüm işlemi yapılmıştır (Şekil 9, Model A4). Tablo 3' den görüleceği üzere bu deneme sonucu RMS hatası önemli ölçüde artmıştır. Model A1 denemesi için verilen gözlenmiş-kuramsal dalga şekli karşılaştırması ile Model A4 denemesi için gözlenmiş kuramsal dalga şekli uyumu karşılaştırılmış ve uyumun önemli ölçüde bozulduğu gözlemlenmiştir. Model A4 denemesi için kaynak konumu referans noktasında yani nokta kaynak gridinde en derinde çıkmıştır (Şekil 9, Model A4). Hata oranı oldukça yüksek olarak elde edilmiştir (Tablo 3). Aynı zamanda dalga şekillerinde gözlenmiş-kuramsal uyumunda da gözle görülür bir bozulma olmuştur.

Model A1 denemesinde 32 km derinliğe kadar kırılma modellemede müsaade edildiği halde kaynak 24 km derinlikte çıkmıştır. 24 km derinliğe kadar kırılmaya müsaade edildiği Model A3 ters çözüm denemesinde Model A1 denemesindekine benzer bir gözlenmiş-kuramsal dalga şekli uyumu ve hemen hemen aynı hata ile yine 24 km derinlikte ancak Model A1'e göre 4 km GB da bir kaynak konumu elde edilmiştir.

Nokta kaynak gridinin 24 km' den daha sığ alındığı (16 km derinlik) Model A4 denemesinde gözlenmiş-kuramsal dalga şekli uyumu bozulmuş ve RMS hata miktarı önemli ölçüde artmıştır. Kaynak konumu yine en derinde çıkmıştır. Bu ters çözüm denemeleri çalışmada kullanılan verilerin 1998 Adana depremi için kabuğun derinliklerinde bir kırılma önermektedir. Model A4 denemesinde kırılmanın 16 km derinlikle sınırlandırılmasının verilere olan uyumda oluşturduğu bozulma depremi için asıl kırılmanın 16 km'den daha derinde olduğunu önermektedir.

results for 1996 Haala car alquakey										
Model Referans (km)	Referans	Kırılma	Referans	Referans	Grid	Doğrultu	Eğim	Kayma	Mo	RMS
	derinliği	Zamanı	Noktasına	Noktasına	Doğrul-	(Strike)	(Dip)	(Slip)	(x10 ¹⁸	Hatası
	(sn)	Uzaklık	Derinlik	tusu	(°)	(°)	(°)	Nm)		
			(km)	(km)	(°)					
Model A1	32	2,5-8,5	0	-8	50	57	70	20	2,24	0,3995
Model A3	24	3,5-7	-4	0	50	57	70	20	2,27	0,3895
Model A4	16	6-10	-4	0	50	56	74	17	2,07	0,4990

 Tablo 3. 1998 Adana depremi için telesismik cisim dalga şekilleri ters çözüm sonuçları (Teleseismic waveform inversion results for 1998 Adana earthquake)



Şekil 9. Ters çözüm için kullanılan nokta kaynak grid düzlemi modelleri. Tüm modellerde (A1, A2, A3 ve A4) doğrultu boyunca 10, derinlik boyunca 8 nokta kaynağın olduğu bir grid düzlemi kullanılmıştır. Şekillerde kare içine alınmış nokta kaynak ters çözüm sonucu deprem kaynağının hangi nokta kaynakta bulunduğunu ifade etmektedir. Modellerde derinlik ölçeklerinin farklı olduğuna dikkat ediniz. RN: Referans noktası (Point source grid plane models are used for inversion. In all models (A1, A2, A3, and A4), a grid plane with 10 point sources along the direction and 8 point sources along the depth was used. The point source squared in the figures indicates the point source of the earthquake source due to the inverse solution. Note that the depth scales are different in the models. RN: Reference point)

Bu sonuçlar, 1998 Adana depremi için alt kabukta gerçekleşen bir kırılmanın önerildiği önceki bir çalışmanın (Aktar vd., 2000) sonuçları ve Harvard CMT çözümüyle (29.5 km derinde bir CMT lokasyonu, Tablo 1) örtüşmektedir. Bölgenin sismotektoniğini araştırmak için kurulan TÜBİTAK Kilikya sismik ağınca güvenilir belirlenmiş 17-37 km derinlikleri arasındaki artçı deprem dağılımı (Aktar vd., 2000) derin depremsellik (Ergin vd., 2004) ve bazı yüzey deformasyonları haricinde kosismik yüzey kırıklarının gözlenmemesi (Gündoğdu, 1999; Demirtaş, 2002) 1998 Adana depremi kaynak bölgesinde derin bir sismojenik zonu ve yüzeye ulaşmamış bir kırılmayı desteklemektedir. Derin depremselliğin güvenilirliği Ergin vd. (2004) tarafından tartışılmıştır.

Ayrıca nokta kaynaklar grid doğrultusu 36° alınarak kırılmanın bölgedeki Göksu Fay Zonu' nun (GFZ) harita uzanımı ile paralel bir doğrultuda olduğu varsayımı ile de ters çözüm denemesi yapılmıştır. Yapılan bu deneme sonucunda aynı RMS hataları ve faylanma parametreleri ve benzer gözlenmiş-kuramsal dalga şekli uyumları elde edilmiştir.



Şekil 10. 27 Haziran 1998 Adana depremi kaynağının 24 km elde edildiği (Model A1) ve çözümde elde edilen kaynak zaman fonksiyonu, odak mekanizması çözümü ve gözlemsel-kuramsal dalga şekillerinin karşılaştırılması. Üsttekiler gözlemsel ve alttakiler hesaplanan dalga şekillerini ifade etmektedir. Kayıtların üstündeki numaralar, gözlenmiş kayıtların – ve + maksimum değerleri oranının alet büyütmesine bölümünü ifade etmektedir. Altta verilen sismogram genlik oranlarını göstermektedir (Comparison of the source time function, focal mechanism solution, and observational-theoretical waveforms obtained in the 27 June 1998 Adana earthquake where the source is 24 km (Model A1). The upper ones are observational, and the lower ones are the calculated waveforms. The numbers above the recordings represent the ratio of the – and + maximum values of the observed recordings divided by the instrument magnification. The seismogram given below shows the amplitude ratios)

Tüm denemeler sonucunda en uygun çözümü sunan Model A1' in tek kaynaklı bir model olarak çalışmada kullanılan verileri tatmin edici bir şekilde modellediği görülmüştür (Şekil 10 ve Şekil 11). Kaynak derinliği için yapılan denemelerde telesismik verilerin 1998 Adana depremi için 20 km' den derinde yerleşmiş bir kaynak gerektirdiği görülmüş ve kaynak derinliği 24 km olarak bulunmuştur. Elde edilen kaynak mekanizması deprem için 57° doğrultulu ve 70° GD eğimli bir düzlem üzerinde küçük bir ters faylanma bileşeni olan sol yanal doğrultu atımlı faylanma (kayma vektörü açısı 20°) önermektedir. Tercih edilen kırılma modeli için hesaplanan sismik moment 2.24 X 10¹⁸Nm' dir (Mw=6.2).KD-GB uzanımlı düğüm düzlemi deprem episantrı yakınında uzanan Göksu fayının uzanımı ile uyumludur ve fay düzlemi olarak seçilmiştir. Kayma (rake) vektörü açısının 20° olduğu dikkate alındığında deprem kırılmasının küçük bir ters faylanma bileşeni olan sol-yanal doğrultu atımlı faylanma ile gerçekleştiği sonucuna varılmıştır. Nokta kaynak modellemesinde tek kaynaklı bir modelin tercih edilmesi ve kaynak konumunun doğrultu boyunca odakta derinlik boyunca da odağın 8 km yukarısında çıkması eğim yukarı ilerlediğini önermektedir.



Şekil 11. Denemeler sonucu modellemede kullanılan nokta kaynak grid düzlemi ve elde edilen odak mekanizma çözümü. Doğrultu boyunca 10, derinlik boyunca 8 nokta kaynağın olduğu bir grid düzlemi kullanılmıştır. Kaynak parametreleri için Tablo 3' e bakınız. Odak mekanizma çözümünün harita (yatay) düzlemi görüntüsü gösterilmiştir. RN: Referans noktası (The point source grid plane used in modeling and the focal mechanism solution obtained as a result of the trials. A grid plane was used with 10 point sources along the direction and 8 point sources along the depth. See Table 3 for source parameters. The map (horizontal) plane view of the focus mechanism solution is shown. RN: Reference point)

Aktar vd. (2000) TUBİTAK Kilikya sismik ağı verilerinden yararlanarak Adana depremini 36°.53K-35°.33D koordinatlarında ve 32 km derinlikte bulmuştur. Ergin vd. (2004) 1993-2002 Yılları arasındaki depremselliğin 1998 Adana depremi kırılma düzlemi civarında 40 km derinliğe ulaştığını belirlemiştir. 1998 Adana depreminin odak derinliği ve odağı civarındaki depremsellik kıtasal kabukta beklenen depremsellik derinliğine göre oldukça derine ulaşmaktadır. Bununla birlikte, hesaplamalarda kullanılan verilerin çok iyi bir azimutal dağılıma sahip bir sismik ağdan elde edilmesi ve hesaplamalarda detaylı bir kabuksal hız modeli kullanılması çözümün güvenirliliğini güçlendirmektedir. Nitekim Ergin (1999) Kilikya bölgesi içinde bölgesel olarak Moho süreksizliği derinliğini 32 km olarak bulmuştur. Özalaybey ve Aktar (1999) ve Aktar vd. (2000) alıcı fonksiyonları analizi ile bölgede kabuk kalınlığının 31 ile 45 km arasında değiştiğini bulmuştur. Buna deprem için bu çalışmada bulunan kırılma derinliği (yani 24 km derinde bir CMT lokasyonu) ve Harvard CMT çözümünden elde edilen 29.5 km derinliğindeki CMT lokasyonu eklendiğinde deprem kaynak bölgesinde sismojenik zonun alt kabuğu da içerdiği sonucuna ulaşılabilir. Ergin ve Aktar (2018) bölgedeki alt kabuk derinliklerine karşılık gelen depremselliği sadece Adana baseni ile sınırlı ve G-GB dalımlı karakterde olmasından hareketle önceleri üst kabuk derinliklerinde yer alan sismojenik zonun Adana Baseni altındaki litosferik bükülme ile birlikte 7-8 km derinliğe reolojik özellikleri değişmeden taşınması ile ilişkilendirmişler ve nümerik modellemesini yapmışlardır.

1998 Adana depreminin Tablo 3' de özetlenen kaynak parametreleri ve kaynak mekanizmaları ve bu çalışmada yapılan nokta-kaynak ters çözüm sonuçları deprem için yaklaşık K57°D doğrultulu ve GD' ya 70 derece eğimli bir düzlem üzerinde küçük bir ters bileşeni olan sol yanal doğrultu atımlı faylanma belirlemektedir. Depremin derinlikleri 17-37 km arasında değişen çok sayıda artçı depremi bir birinden ayırt edilebilen iki kümelenme göstermekte (Şekil 4) ve harita uzanımları yaklaşık K50°D bir doğrultu belirlemektedir. Bu doğrultu deprem için çalışmada belirlenen doğrultu (K57°D) ile uyumludur. Artçı deprem dağılımının enine kesitleri (Şekil 4) GD' ya eğimli bir kırılma düzlemi belirlemektedir. Artçı deprem dağılımından elde edilen bu bilgiler depremin Tablo 1' de özetlenen ve bu çalışmada belirlenen çözümleriyle de büyük bir uyum içindedir.

1998 Adana depremi episantri GFZ' nun 9-10 km batısında yer almaktadır (Sekil 4) Episantr lokasyonunun güvenilirliği de dikkate alındığında bu durum fayın eğiminin KB'ya doğru olmasını gerektirmektedir. Ancak tüm dalga şekli ters çözümü çalışmalarından ve artçı depremlerin derinlik kesitinden belirlenen fay düzlemi eğim yönü GD' dur. Ayrıca GFZ' nun haritadaki uzanımı yaklaşık K36D doğrultuludur (Sekil 4). Bu durumda dalga sekli ters cözümü çalışmalarından belirlenen fay düzlemi doğrultusu ile GFZ' nin uzanımı arasında 15-20° bir doğrultu farkı vardır. Bu gözlemler 1998 Adana depremi kırılmasının GFZ' nin yüzeyde gözlenen ve haritalanan izi üzerinde değil de bu fayın yüzeye ulaşmamış derindeki bir parçası üzerinde olduğunu önermektedir. Nitekim sismik yansıma çalışmalarında Göksu Fay Zonunun içinde yer alan ve Kilikya Baseni tarafından örtülmüş fay parçaları görülmektedir (Bkz. Burton-Ferguson vd., 2005). Sismik yansıma ve jeolojik çalışmalardan yararlanılarak oluşturulmuş basitleştirilmiş jeolojik kesitte de GFZ içinde yer alan örtülü bu fay parçaları görülebilir (Şekil 2). 1998 Adana depremi ardından GFZ B-KB'sında Ceyhan nehir yatağı boyunca yüzey deformasyonları hariç herhangi bir kırık rapor edilmemesi, artçı depremlerin 17-37 km derinlikleri arasında yerleşmesi ve Harvard CMT lokasyonu (29.5 km) ile bu çalışmadaki nokta kaynak ters çözümlerinin derinde (24 km) bir CMT lokasyonu belirlemesi GFZ içinde derinde örtülü bir fay parçasının varlığını desteklemektedir. Böyle bir sonuç deprem kaynak bölgesinde belirlenmis deprem tehlikesini önemli ölçüde değiştirecek ve gelecekte yapılacak deprem tehlike belirleme calısmalarında da cok farklı bir boyut kazandıracaktır. Kilikva Baseninin altında cok sayıda gömülü fayların belirlendiği yada varlığının tartışıldığı çalışmalar (Perinçek vd., 1987; Williams vd., 1995; Burton-Ferguson, 2005) dikkate alındığında bu deprem tehlikesinin ciddiyeti daha da anlam kazanmaktır.

Teşekkür (Acknowledgement)

Bu çalışma yazarlardan birinin (Emrah BUDAKOĞLU) Yüksek Lisans Tezi' nin bir kısmını içermektedir.

Çıkar Çatışması (Conflict of Interest)

Yazarlar tarafından herhangi bir çıkar çatışması beyan edilmemiştir. No conflict of interest was declared by the authors.

Kaynaklar (References)

- Aksu, A.E., Calon T.J., Hall, J., Mansfield, S., Yaşar, D., 2005. The Cilicia-Adana basin complex, Eastern Mediterranean: Neogene evolution of an active fore-arc basin in obliquely convergent margin. Marine Geology 221, 121-159.
- Aksu, A.E., Walsh-Kennedy, S., Hall, J., Hiscott, R.N., Yaltırak, C., Akhun, S.H., Çifçi, G., 2014. The Pliocene–Quaternary tectonic evolution of the Cilicia and Adana basins, eastern Mediterranean: Special reference to the development of the Kozan Fault zone Tectonophsics, 622, 22-43.
- Aktar, M., Ergin, M., Özalaybey, S., Tapırdamaz, C., Yörük, A., Biçmen, F., 2000. A Lower-CrustalEvent İn TheNortheasternMediterranean: The1998 Adana Earthquake (Mw=6.2) And İtsAftershocks, Geophys. Res. Lett., 27, 2361-2364.
- Alp, H., 2009. Doğu Akdeniz Bölgesi Jeofizik Verilerine Dalgacik Analiz Yöntemi Uygulanarak Bölgenin Tektonik YapisininArastirilmasi, Doktora Tezi, İstanbul Üniversitesi, Fen Bilimleri Enstitüsü, 234 Syf.
- Anastasakıs, G., Kellıng, G., 1991. Tectonic Connection Of TheHellenic And CyprusArcs And RelatedGeotecticElements, Matine Geology, 97, 261-277.
- Arpacıoğlu, B., 2000. 27 Haziran 1998 Adana Depreminin Odak Mekanizması Çözümü, Moment Tensör Analizi Ve Tektonik Yorumu, Yüksek Lisans Tezi, Kocaeli Üniversitesi, Fen Bilimleri Enstitüsü, 69 Syf.
- Biju-Duval, B., Courrier, P. Ve Letouzey, J., 1974. Interpretation De LastructureDesMonts De Misis, Turquie Et Son Extension En MediterraneeOrientale, 2nd Reun. Annu. Sci. Terre. Soc. Geol. Fr., Paris, Pont-E-Mousson, Nancy ResummesCommun., 48.
- Bouchon, M., 1976. Teleseismic Body WaveRadiationFrom A Seismic Source İn A LayeredMedium, Geophys. J. R. Atsr. Soc., 47,515-530.
- Burton-Ferguson, R., Aksu, A.E., Calon, T.J., Hall, J., 2005. Seismic Stratigraphy And StructuralEvolution Of The Adana Basin, EasternMediterranean; Marine Geology 221, 189–222.
- Çelebi, M., 2000. RevelationsFrom A SingleStrong-Motion RecordRetrievedDuringThe 27 June 1998 Adana (Turkey) Earthquake, Soil Dynamics And Earthquake Eangineering, 20, 283-288.
- Çoban, K, M., Tok, N., Aydın, M., Eser, D., 1999. Adana Neojen Baseni Batı Kanadında K.İsalı Formasyonunun Rezarvuar Parametreleri, Hidrodinamik, Sismik Verilerle Değerlendirilmesi Ve Yeni Arama Kuşakları, Tpao Arama Dairesi, Arşv., Rap. No:3990, Ankara.
- Demırtaş R., 2002. Adana Depremi Ve Yeni Yerleşim Alanlarının Seçimi, Jeoloji Bülteni, 1-2, P6-15.
- Dewey, J.F., Hempton, M.R., Kıdd, W.S.F., Saroğlu, F., Şengör, A.M.C., 1986. Shortening Of CrustalLithosphere: TheNeotectonics Of Eastern Anatolia-A YoungCollisionZone, İn CollisionTectonics, Geol. Soc. Spec. Publ, 19, 3-36.

Ergin, M., 1999. Kilikya Bölgesinin Güncel Sismisitesi Ve Sismotektoniği, Doktora Tezi, İstanbul Teknik Üniversitesi, 312 Sayf.

Ergin, M., Aktar, M., Eyidoğan, H., 2004. Present-DaySeismicity And Seismotectonics Of TheCilician Basin: Eastern Mediterranean Region Of Turkey, Bull. Seism. Soc. Am. 94(3), 930-939.

- Ergin, M., Aktar, M., 2018. Lower crustal seismic activity in the Adana Basin (Eastern Mediterranean): Possible connection to gravitational flexure. Tectonophysics, 730, 1-10.
- Gülen, L., Barka, A.A., Toksöz, M.N., 1987. Continental Collision And Related Complex Deformation; Maras TripleJunction And Surrounding Structures İn Se Turkey, Spec. Publ., Hacettepe Univ. Ankara, 88-133.

Gündoğdu, O., Özer, N., Baki, M., Akkargan, Ş., 1999. Adana – Ceyhan Depreminde Ne Oldu ? Süleyman Demirel Üniversitesi, Müh.-Mim. Fakültesi, Yer Bilimleri Sempozyumu, 20–23 Ekim 1999, 11. Mühendislik Haftası Bildiriler Kitabı, İsparta.

Haskell, N.A, 1960. Crustal Reflection Of Plane Sh Waves, J. Geophys. Res., 65, 4147-4150.

Haskell, N.A., 1962. CrustalReflections Of ThePlane P And SvWaves, J. Geophys.Res., 67, 4751–4767.

IRIS, 2010. Incorporated Research Institutions For Seismology Web Sayfasi (<u>Http://Www.İris.Washington.Edu</u>).

Karıg, D.E., Kozlu, H., 1990. Late Palaeogene-Neogene Evolution Of The Triple Junction Region Near Marag South-Central Turkey, Journal Of The Geological Society, London, Vol. 147, Pp. 1023-1034, 7 FigsPrinted İn NorthernIreland.

Kıkuchı, M., Kanamori, H., 1982. Inversion Of Complex Body Waves, Bull. Seism. Soc. Am., 72, 491-506, 1982.

Kıkuchı, M., Kanamori, H., 1986.Inversion Of Complex Body Waves-II, Phys.Earth Planet. Inter. 43, 205-222, 1986.

Kıkuchı, M., Kanamorı, H., 1991. Inversion Of Complex Body Waves-III, Bull. Seism. Soc. Am., 81, 2335-2350.

Lay, T., Wallace, T.C., 1995. Modern Global Seismology, Academic Pres, San Diego (Isbn-0-12-732870-X).

Mendoza, C., Fukuyama, Eiichi., 1996. TheJuly 12, 1993, Hokkaido-Nansei-Oki, Japan, Earthquake: Coseismic Slip PatternFromStrong-Motion And TeleseismicRecording, Journal Of Geophysical Research, Vol. 101, No. B1, Pages 791-801, January 10.

Ökeler A., 2003. Klikya Bölgesi'nin Güncel Depremselliği Ve Gerilme Analizi, Yüksek Lisans Tezi İ.T.Ü. Fen Bilimleri Enstitüsü.

Över, S., Ünlügenç, U.C., Ve Özden, S., 2001. Hatay Bölgesinde Etkin Gerilme Durumları, Hacettepe Üniversitesi Yerbilimleri Uygulama Ve Araştırma Merkezi Bülteni, 23, 1-14.

Özalaybey, S., Aktar, M., 1999. Alıcı Fonksiyonları Yöntemi İle Kilikya Bölgesinde Kabuk Yapısı, Atag-2 Makaleler Kitabı, İtü-Avrasya Yer Bil. Enst., 68-78, 1999.

Özer, B., Çuhadar, Ö., 1986. Adana Baseni Değerlendirmesi, Tpao Rapor No:2207, Ankara.

Perinçek, D., Günay, Y., Kozlu, H., 1987. New Observation On Strike-Slip Faults İn East And Southeast Anatolia, 7th. Biannu. Pet. Cong. Türk Assoc. Pet. Geol. Proc, 89-103, Ankara.

Pınar, A., Kıkuchı, M., Honkura, Y., 1995. A Rupture Model Of The 1967 Mudurnu Valley Earthquake And İtsİmplicationForSeismotectonics Of The Western Part Of The North AnotolianFaultZone, Geophys. Res. Lett., 23, 29-32.

Robertson, A., Unlügenç, U.C., Inan, N., Taşli, K., 2004. The Misis–Andırın Complex: A Mid-TertiaryMelangeRelatedToLate-StageSubduction Of TheSouthernNeotethys İn S Turkey, Journal Of Asian Earth Sciences 22, 413–453.

Williams, G.D., Unlugenc, U.C., Kelling, G., Demirkol, C., 1995. TectonicControls On StratigraphicEvolution Of The Adana Basin, Turkey, Journal Of TheGeologicalSociety, London, Vol. 152, Pp. 873-882, 13 Figs., 2 Tables. Printed İn NorthernIreland.