

YATAY TABAKALI ORTAMDA SÖNÜM İÇEREN SENTETİK SİSMOGRAMLARI VE GEÇİŞ ZONLARI

SYNTHETIC SEISMOGRAMS WITH ATTENUATION IN HORIZONTALLY LAYERED MEDIUM AND TRANSITION ZONES

A. Güngör TAKTAK

D. E. Ü. Mühendislik-Mimarlık Fakültesi, Jeoloji Mühendisliği Bölümü, İzmir

ÖZ: Yakın zamanlara kadar, Yerkabığının elastik modelleri için hesaplanan Sentetik (yapay) Sismogramların büyük bir kısmı sönüm etkisini içermiyordu. Oysa sismik enerjinin sönümlü (atenüasyon) katı yerküresinin çok önemli bir parametresidir. Eğer bu temel özellik olmasayı, geçmişteki depremler tümüyle yeniden yankılanırıdı. Bununla beraber, kuramsal sonuçları gözlenen arazi verileriyle karşılaştırmak için, teoride sönüm faktörü alınmadan birinci mertebeden bir yaklaşım yeterli görülmüyordu.

Sismik sinyallerin genlik ve şekillerinin değişiminin gerçeğe yakın bir şekilde değerlendirebilmek amacıyla sönüme bağlı yapay sismogram üretten bir yöntem verilmiştir. Yöntemin esasını yatay katmanlı bir ortamda düşey gelişli düzlem dalga için hızın her zaman katman içinde derinlikle doğrusal değişmesi durumunda, yansımı katsayılarının frekansa bağlı olarak elde edildiği yinelenen bir denklem oluşturur. Kuramsal bir yer modeli için, hesaplanan transfer fonksiyonu ile frekans bileşenleri tanımlanan sismik dalgacının çarpımının ters Fourier dönüşümü yapay sismogramı verir.

Yansıma katsayılarını hesaplarken kullanılan karmaşık hızın gerçel bileşeni faz hızının tersini ve sanal bileşeni ise yaklaşık sönüm katsayısını " α " verir. (KNOPOFF, 1964). Böylece, transfer fonksiyonuna bağlı olarak üretilen yapay sismogramda sönüm etkisini içerir. Sismogramın ilgilenilen zaman aralığındaki öziliğinden hesaplanan özgü spekturmundaki eğim değerleri (dB/Hz), sönüm frekansı bileşenlerindeki etkisini gösterir.

Sönüm faktörü içeren bu tür yapay sismogramlar yerkabığundaki geçiş zonlarını ve diğer arayüzeylerin fiziksel özelliklerini incelemek için kullanılır.

ABSTRACT: Up to recent times, great many of the synthetic seismograms, calculated for the earth crust elastic models, haven't contained attenuation factor. Seismic energy attenuation factor. Seismic energy attenuation is however a veriy important factor of solid earth. If this fundamental property were absent, the energy the earth today. There fore, a first order approximation has been found to be enough in theory in order to compare the observed·daha with the theoretical results.

A method of construction of synthetic seismogram with the inclusion of attenuation, was given here in order to evaluate the real variatios of amplitudes and shapes of seismic signals. The method is based on the conditions of vertical incidence of plane compressional wave with the linear variation of velocity within a layer with depth for the layered media, a recursive equation is formed according to the reflection coefficients being calculated depending on frequency. Inverse Fourier Transform of the multiplication of calculated transfer function and its frequency compenents, for a given seismic wavelet, will give the synthetic seismogram for the theoretical earth model.

Real component of the complex velocity used during the calculation of reflection coefficients, gives the effect of phase velocity, whereas its imaginary component indicates the approximate specific attenuation factor " α " (Knopoff, 1964). Hence, the synthetic seismograms produced according to transfer function, will include the attenuation effect. Slop values (dS/Hz) of the autopower spectra calculated from the autocorrelation functions for the interested time interval of a seismogram, indicate the effects attenuation on the frequency components. These kinds of synthetic seismograms having attenuation factor, can be used to investigate the transition zones of earth crust as well as the physical properties of other boundary surfaces.

GİRİŞ

Gözlemlsel sismik yansımı verilerini daha kolay yorumlamak amacıyla yapay sismogramlar üretilmektedir. Modelle dayalı olarak geliştirilen bu sismogramlar, gerçek sinyallerin şekil ve geneliklerinin daha doğru yorumlanması sağlar.

İlk çalışmalar Peterson et al. (1955)'nin sürekli hız loglarından yararlanarak ürettikleri Yapay Yansıma sismogramlarıdır. Geliştirdikleri yöntem çok sayıda varsayıma dayanmasına rağmen iyi sonuçlar vermiştir. Gerçek sismogramlardaki yansımı sinyali ile üretilen yapay sismogramların uyumu özel durumlarda gayet iyi idi. Fakat söz konusu sentetik veriler, tabakalı ortamlarda kaçınılmaz bir şekilde oluşan tekrarlama yansımı dalgaları içermiyordu. Daha sonraları özellikle sayısal bilgisayarları kullanılmaya başlanması ile bu alanda yapılan çalışmalar artmış ve bir çok araştırmacı tarafından çok sayıda yöntem geliştirilmiştir (berryman et al. 1958; Wuenschel (1960); Sengbush et al. 1961; Goupillaud 1961 ...). Baranov ve Kunetz (1960) ilk kez derinlikle bağımsız sönm etkisi ve daha sonra da, Tretey (1962) derinlik ve frekansa bağımlı sönmüü içeren yöntemleri ortaya koymustardır.

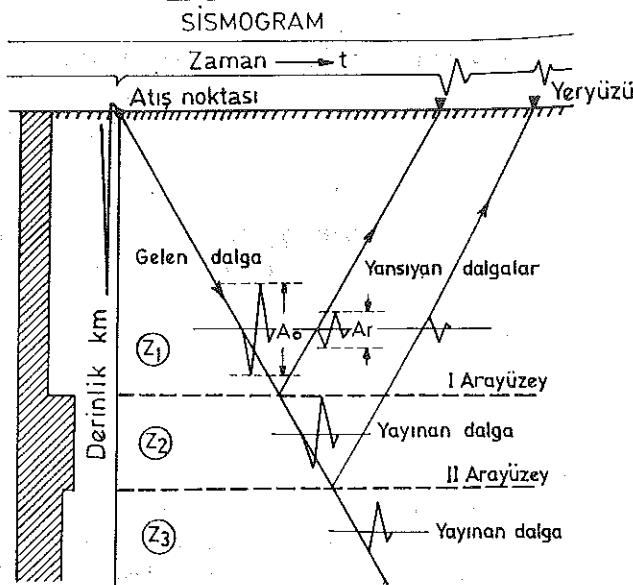
Treitel ve Robinson (1966) nörmal P düzlem dalgasının yatay tabakalı, homojen ve mükemmel elastik bir ortamda yayınımını iletişim kuramı yardımıyla açıklamışlardır. Daha sonra, Colwes et al. (1970) de Berryman (1958)'nin geliştirdiği iteratif (yinelenen) yöntemdeki hızı karmaşık alarak sönm etkisini içeren yapay sismogram üretmişlerdir. Söz konusu sismogramlar, yerkabuğuının (Kanada) çeşitli derinliklerinde bulunan geçiş zonları ile yansıtıcı arayüzelerin fizikal özelliklerini incelemeye başarı ile kullanılmıştır. Ayrıca Güney Kanada'daki yerkabuğu için bir Q-modeli oluşturmayı denemişlerdir.

Çalışmanın birinci kısmında yapay sismogramın elde edilişi, dalgı geneliklerini etkileyen faktörler ve dalganın ideal elastik bir ortamda yansımı ve yayınımını kısaca anlatılmıştır. İkinci kısmda ise sönm içeren yapay sismogramın hesaplanması ayrıntılı bir şekilde verilmiştir.

Sonuç olarak, bazı kuramsal yerkabuğu modelleri için üretilen yapay sismogramın belirli zaman aralığındaki özliliklerinden yararlanarak hesaplanan özgüç spektrumundaki eğim değerleri, sönmün frekans bileşenlerindeki etkisinin bir ölçüsüdür.

TABAKALI ORTAMDA SİSMİK DALGA YAYINIMI

Tabakalı bir ortamda yayılan sismik dalganın genliği ortamın akustik impedansına ve elastik özelliklerine bağlı olarak azalır. Başka bir deyimle, ortamın oluşturduğu bir süzgece söñume uğrarlar. Dalgı genliğini etkileyen iki önemli faktör sönm ve arası yüzeylerdeki yayının kayiplarıdır (Şekil 1).

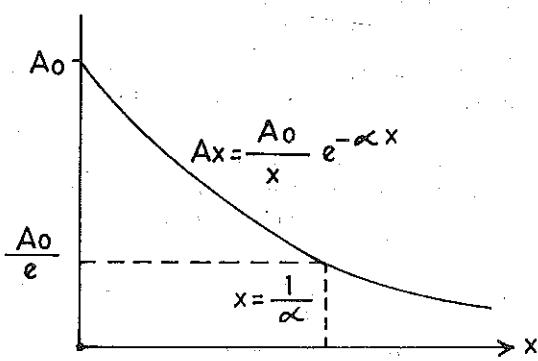


Şekil 1— Akustik impedansları farklı ortamların oluşturduğu arası yüzeylerde Yansıma ve yayınmadan dolayı dalgı geneliklerinin değişimi.

Figure 1— Variation of wave amplitudes due to the reflections and transmissions of the interfaces formed by media of different acoustic impedances.

Bir noktadan yayılan sismik dalganın enerjisi, iç sırtımdan dolayı, ısiya dönüşerek soğurulur. Böylece enerji yoğunluğu uzaklığın karesiyle ters orantılı olarak azalır. Bir dalganın geçişi sırasında sıkışma fazında açığa çıkan ısı, genişleme fazında soğurulur. Soğurma mekanizması genliği uzaklıkla eksponansiyel olarak azalan (Şekil 2).

$$A_x = A_0 \exp(-\alpha x) \quad (1)$$



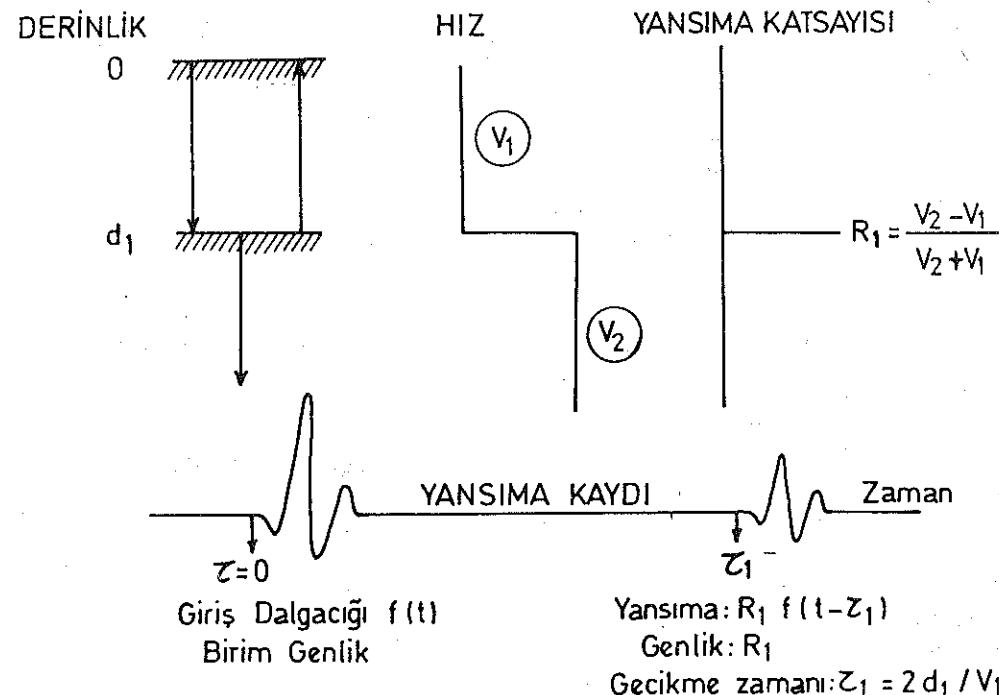
Şekil 2— Bir sismik dalga genliğinin kaynaktan itibaren uzaklıkla eksponansiyel olarak azalması.

Figure 2— Exponential decrease of a seismic wave amplitude with distance from the source.

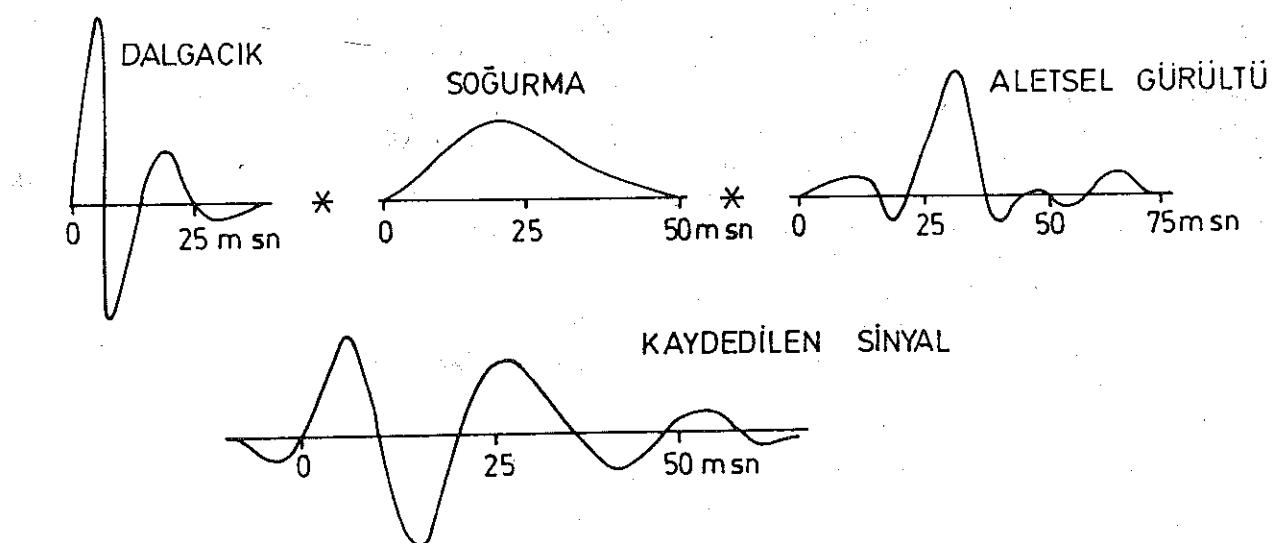
modeli ile verilir. α soğurma katsayısı olmak üzere, x-yönden yayılan bir dalganın sönüüm faktörü $\exp(-\alpha x)$ ile verilir. A_0 , kaynaktaki dalganın ve A_x ise x kadar uzaklıktaki dalganın genliği olduğuna göre, eğer A_x/A_0 (akustik opasite) oranı gözlenecek olursa,

$$\text{Sönüüm: } S_x = 20 \lg (A_x/A_0) \quad (2)$$

olarak hesaplanır. Bir atış noktasından itibaren yayılan dalgaların genlikleri ve şekilleri uzaklığa bağlı olarak azalır. Soğurma katsayısı, α , logaritmik azalma (δ) ve yayım frekansı ile doğru orantılı dalganın yayılma hızı (v) ile ters orantılıdır.



Şekil 3— Bir arayüzeyden gelen yansımaya sinyali, sadece giriş dalgacığı ile şekli aynı, fakat sönüümlemiş bir yansımaya dalgası içerir.
Figure 3—A reflection signal from an interface, attenuated reflection wave having the same shape of input wavelet only.



Şekil 4— Giriş dalgacığı üzerine soğurma ve aletsel gürültülerin etkileri
Figure 4—Effects of absorption and instrumental noise on the input wavelet.

$$\alpha = \delta f/v \quad (3)$$

Ayrıca soğurma katsayısının dalga frekansı ile değiştiğini yani $(\alpha\lambda)$ 'nın bir kayaç için yaklaşık sabit olduğu gösterilmiştir. (1) bağıntısı frekansa bağlı olarak;

$$A(x, f) = A_0 \cdot \exp[-\alpha(f)x] \quad (4)$$

şeklinde yeniden yazılabilir. Görüldüğü gibi yüksek frekanslı bileşenler daha hızlı sönرler.

Ara yüzeylerdeki yansımı ve yanımından ileri gelen enerji kayipları da dalga genliklerini etkileyen esas faktörlerden biridir. Bir arayüzeye gelen sismik dalga, alt ve üstteki ortamın akustik empedansına bağlı olarak az yada çok enerji ile yansır ve kırılır. Üst tabakada yansımı enerji miktarı ne kadar çok ise aşağı giden enerji o oranda azdır (Şekil 1).

SENTETİK (YAPAY) SİSMİK İZ (SİSMOGRAM)

Bir sismogramı oluşturan Yansıma, akustik empedansları farklı tabakalar arasında oluşan arayüzeyden yuraklı doğru yansımı enerjidir. Tortul ortamları oluşturan tabakaların yapısı çok hızlı değişir. Yapısal değişkenlere bağlı olarak yoğunluk ve elastik sabitlerin değişimi ise hızların farklılaşmasına yol açar. Böylece aşağı doğru giden sismik dalganın dalga boyundan daha küçüktür, böylece kaydedilen yansımı sinyalleri birbirleri üzerine binerler. Ayrıca her arayüzeyden gelen katlamalı yansımı sinyalleri esas yansımı üzerine eklenir. Böylece karmaşık bir sismogram elde edilir.

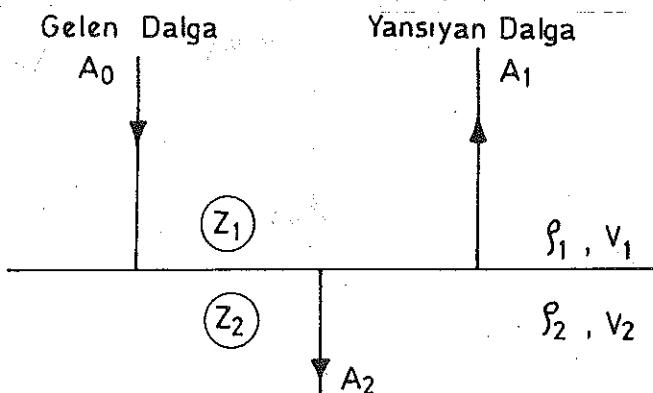
Yansıma sinyalleri çok karmaşık olmalarına rağmen, kaynak dalgacığına çok benzerler (Şekil 3). Yatay tabakalı bir ortamda yayılan kaynak dalgacığı arayüzeylerin akustik empedanslarına bağlı olarak yansıarak kayıtlara ulaşır. Böylece algılanan dalgacık yayıldığı ortamın tüm özelliklerini taşır; genliği ve fazı arayüzeydeki empedans kontrastı ile varış zamanı ise kaynak-alıcı arasındaki yayım süresini verir. Yansıma olayı doğrusal bir işlem olarak alınabilir. Bu işlem ise giriş-çıkış ilişkilerinin tanımlı tarif edilen bir doğrusal sistemdir. Bu sistemde önceden amaca göre belirlenen kaynak dalgacığı giriş, sistemin kendisini ortamı karakterize eden yansımı katsayıları ve çıkış verisini de bunların evrişimi sonucu oluşan sismik iz oluşturur. Şekil 4'de bir dalgacığı üzerine soğurma ve diğer gürültülerin etkisi görülmektedir.

Yatay tabakalı bir ortamda sonik ve yoğunluk loglarından yararlanarak tabakaların akustik empedansları bulunur. Daha sonra tabakaların kalınlıkları ve amaca uygun bir kaynak dalgacığı seçilerek yapay sismik iz oluşturulur. Sonik log verisinde herhangi bir t anında akustik empedans, ρ yoğunluk ve v hız olmak üzere,

$$Z_t = \rho_t v_t \quad (5)$$

ile verilir. Arayüzeyde yansıyan dalganın genliği hız ve yoğunluğa bağlı olduğundan ortam hakkında önemli bilgiler verir.

Bir arayüzüye dik olarak gelen düzlem dalganın genliği A_0 , yansıyan dalganın A_1 ve kırılan dalganın genliği ise A_2 olduğuna göre (Zoeppritz bağıntıları) yansımaya katsayı, R , (Şekil 5) ve yayılma katsayı T ,



Yayınan (Kırılan) Dalga

Şekil 5— Arayüzeye dik gelen düzlem dalga için enerji dağılımı,

Figure 5— Energy spectrum for the plane wave having vertical incidence.

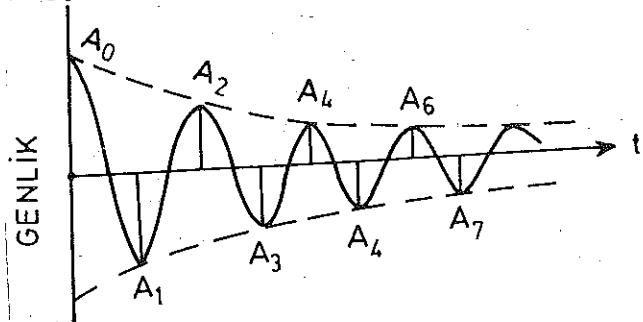
$$R = A_1/A_0 = (Z_{t+1} - Z_t) / (Z_{t+1} + Z_t) \quad (6)$$

$$T = A_2/A_0 = 2Z_t / (Z_{t+1} + Z_t) \quad (7)$$

bağıntıları ile verilir. Genel olarak, iki farklı ortam arasındaki yoğunluk kontrasti $\pm 10\%$ ve buna karşın sismik hızlar arasındaki fark $\pm 50\%$ civarındadır. Bu nedenle yoğunluğun derinlikle değişimi $d\rho/dz$, hızın derinlikle değişimine, dV/dz , göre basit kabul edilerek ($\rho_{t+1} = \rho_t$)

$$R = (\rho_{t+1} v_{t+1} - \rho_t v_t) / (\rho_{t+1} v_{t+1} + \rho_t v_t) \quad (8)$$

(6) bağıntısı ise,



Şekil 6— Sönümlü bir dalgada loaritmik azalma
 $d = \log(|A_0|/|A_1|) = \log(|A_1|/|A_2|)$

Figure 6— Logarithmic decrease within an attenuated wave.

$$r = (v_{t+1} - v_t) / (v_{t+1} + v_t) \quad (9)$$

şeklinde yazılabilir. Böylece sadece hız verisinden yararlanarak yansımaya katsayıları elde edilir. Bu üretilen yansımaya katsayılarıyla amaca uygun olarak seçilecek sismik dalgacık evriştirilerek yalnız olaraq,

$$s_t = r_t * p_t \quad (10)$$

Yapay (sentetik) Simogramlar elde edilir.

SENTETİK SİSMOGRAMDA SÖNÜM FAKTÖRÜ

Bir ortamda yayılan sismik dalgaya yerküresi alçak geçişli bir süzgeç gibi davranır. Dalga kaynaktan uzaklaşıkça yüksek frekanslarını kaybederek düzgünleşmiş bir şekil alır, zaman olarak boyu uzar. Kaynaktan x kadar uzaklıktı bir dalganın genliği, kütresel yayılmada gözönüne alındığında,

$$Ax = \frac{A_0}{x} \exp(-\alpha x) \quad (11)$$

bağıntısı ile verilir. Sönüm katsayısı a , logaritmik azalma, δ ve frekans, f , ile doğru ve faz hızı, c ile ters orantılıdır.

$$\alpha = \delta f/c \quad (12)$$

Sönümlü bir dalgada logaritmik azalma, birbirini izleyen iki genliğin birbirine oranının logaritmasıdır.

Bir ortamın sönüm özelliklerinin bir ölçüsü olarak, sismolojide ilk kez Knopoff (1964), spesifik sönüm faktörü veya boyutsuz nitelik faktörü Q 'yu kullanmıştır. Katı sırtlanme içeren bir ortamda z-yöntümde yayılan sıkışma dalgaları için sönüm faktörü yaklaşık olarak,

$$\exp(-wz/2cQ) \quad (13)$$

bağıntısı ile verilir, burada $w = 2\pi f$ açısal hız ve c ise faz hızıdır. Sönüm katsayısının değeri ise,

$$\alpha = w/2cQ = \pi f/cQ \quad (14)$$

şeklinde ifade edilir. Şekil 7'de sönüm faktörünün, α , frekans ve soğurma sabitinin, Q bağlı olarak değişimi görülmektedir.

z-yöntümde yayılan düzlem sıkışma dalgalarının hareket denklemi,

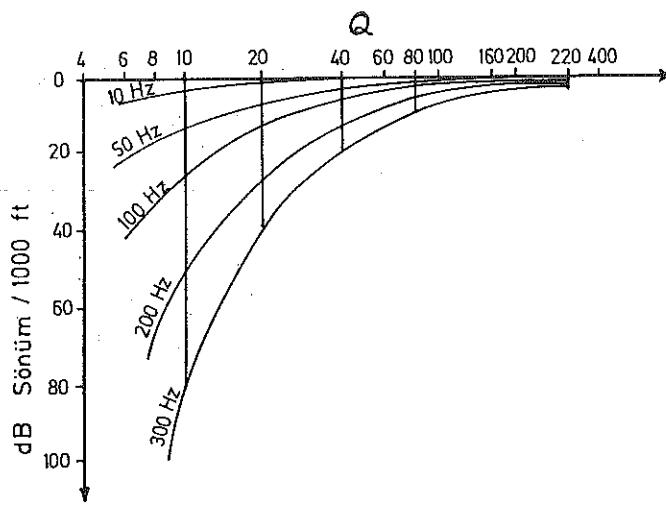
$$\left[1 + \frac{1}{\omega Q} \frac{\partial}{\partial t}\right] \frac{\partial^2 W}{\partial z^2} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 W}{\partial t^2} \quad (15)$$

şeklinde verilir; burada ω = açısal frekans, W = partikülün yerdeğiştirmesini ve c ise dalga hızını gösterir. Kayıpların olmadığı varsayırlrsa, faz hızı

$$c = \left(\frac{\lambda + 2\mu}{\rho}\right)^{1/2}$$

şeklinde yazılabilir. Burada λ ve μ Lamé elastik sabitleri ve ρ ortamın yoğunluğuudur. (15) bağıntısında $w=W \exp(iwt)$ yazılırak,

$$\left[1 + \frac{i\omega}{\omega Q}\right] \frac{d^2 W}{dz^2} + \frac{\omega^2}{c^2} W = 0 \quad (16)$$



Şekil 7— Sönüüm frekans ve Q'ye bağlı olarak değişimi
Figure 7—Attenuation frequency and its variation due to Q factor.

denklemi elde edilir. Bu denklem çözüülerek,

$$w = \exp \left[iwt - i \frac{W}{C} \left(1 + \frac{iW}{|W|Q} \right)^{-1/2} \right] z \quad (17)$$

sonucuna varılır. Eğer $Q \gg 1$, ise parantez içinde ifadeye, (w/wl ihmal edilerek) binom açılımı uygulanır.

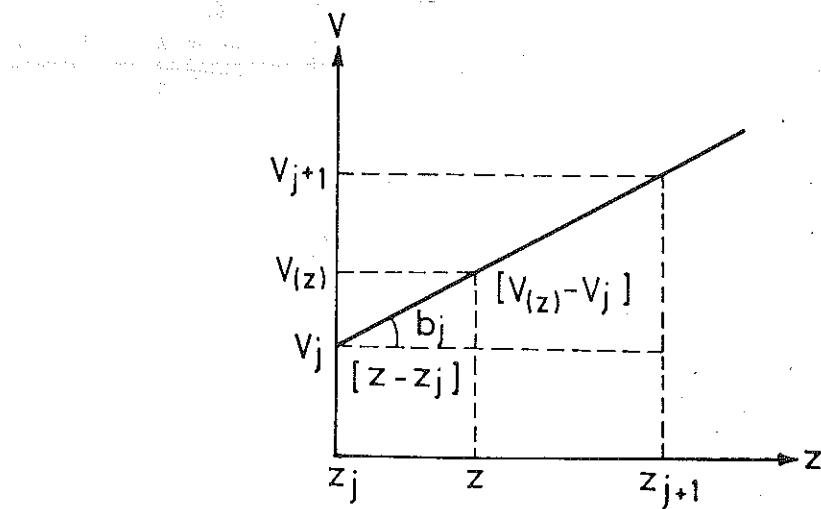
$$W = \exp \left[iwt - \frac{i\omega t}{C} - \frac{\omega z}{2cQ} - \frac{i\omega t}{C} \left[-\frac{3}{8Q^2} + Q \left(\frac{1}{Q^2} \right) \right] - \frac{\omega z}{2cQ} Q \left(\frac{1}{Q^2} \right) \right]. \quad (18)$$

Bu bağıntısındaki $\exp(-wz/2cQ)$ faktörü sönümü gösterir. (Clowes et al. 1970). (11) bağıntısında $x=z$ konularak,

$$Az = \frac{A_0}{x} \exp(-\alpha z)$$

Materyellerin sönüm karakteristikleri, d ve Q , birbirlerine ters orantılıdır: $Q = \mu/\delta$. Sönüüm azaldığında Q büyür ve sönüm arttığında da Q 'nın değeri azalır. Q faktörü gözlenen çeşitli veriler için diğer parametrelerle bağlanabilir. Bu nedenle, yerküresinin Q -yapısının tayini için yapılan araştırmalar çok önemlidir. Söz konusu yapı yerküresinin içini fiziksel ve kimyasal durumunu saptamada kullanılır.

Derin yansımı verileri içeren yapay yansımaya simogramlarını ettiğetmek için Geçiş Zonlarının etkilerinin incelenmesi çok önemlidir. Tabakalı ortam, hızları derinlikle doğrusal olarak azalan veya çoğalan bir seri geçiş zonun'dan ibarettir. Berryman et al. (1958), yatay geçiş zonları içeren tabakalı bir ortamda R_j (17 no.lu denklem) yansımaya katsayılarını hesaplamak için yinelemeli bir formül vermişlerdir. Bu bağıntıda ortam mükemmel elastik, yoğunluk sabit ve yatay tabakalara gelen dalgalar ise düşey gelişli düzlem dalgalar olarak var sayılmıştır. Clowes (1970) ise, denklemde verilen hızı karmaşık olarak sönüm etkisini de gözönüne almıştır. Hızın gerçel bileşimi doğrudan



Şekil 8— Katmanlı bir ortamın j 'inci tabakasındaki karmaşık hızın doğrusal olarak değişimi.
Figure 8—Linear variation of a complex velocity within the layer j of layered media.

HIZ (feet/sn)	Derinlik (feet)
$V_1 \text{ ort} = 3600$	300
$V_2 \text{ ort} = 4000$	1000
$V_3 \text{ ort} = 5400$	2500
$V_4 \text{ ort} = 6300$	4000
$V_5 \text{ ort} = 7500$	5000
$V_6 \text{ ort} = 8400$	7000 7400
$V_7 \text{ ort} = 10\,500$	10000
$V_8 \text{ ort} = 19800$	60 000

Şekil 9— Yatay tabaklı kuramsal Yerkabuğu modeli
Figure 9—Horizontally layered theoretical earth model

sal bir gradyana sahip ortamı dolaşan dalgayı ve karmaşık (imajiner) bileşen ise sabit sönümü gösterir. Sönüm içeren denklemi çözümü ise aşağıda verilmiştir.

Sonsuz katı elastik bir ortamda bir noktanın yer değiştirmesi için $u = (u_1, u_2, u_3)$ hareket denklemi, ρ sabit olmak üzere,

$$\rho \frac{\partial^2 u_i}{\partial t^2} = \frac{\partial p_{ij}}{\partial x_j} \quad (19)$$

ile verilir. Gerilme (stress)

$$P_{ij} = \lambda \theta \delta_{ij} + 2\mu e_{ij}$$

burada

$$\theta = \frac{\partial u_i}{\partial x_i},$$

kübik dilatasyon ve

$$e_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_j}{\partial x_i} + \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right)$$

yamulma tensöründür.

Ayrıca ortama bağlı olarak $\lambda = \lambda(x_1, x_2, x_3)$ ve $\mu = \mu(x_1, x_2, x_3)$ varsayılar. Lamé fonksiyonlarının ikinci ve daha yüksek türevleri ihmali edilir ve (19) bağıntısında yerine konulursa

$$\rho \ddot{u} = (\lambda + M) \nabla \theta + \theta \nabla \lambda + \mu \nabla^2 \dot{u} + (\nabla \mu \cdot \nabla u + \nabla M \cdot u). \quad (20)$$

denklemi bulunur.

Düseye yakın yansımaya verileri incelendiğinden, düzlemlerin yayını sadece z-yönünde alınarak denklemi çözümü çok kolaylaşır. Bu durumda, sadece yerdeğiştirme $u_3 \equiv w$ ve sadece $x_3 \equiv z$ göre türevler (sifir dan farklı) gözönüne alınır. μ 'nın ikinci türevi tekrar ihmali edilerek (20) denklemi aşağıdaki şekilde yazılabilir:

$$\rho \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial z} \left[[\lambda(z) + M(z)] \frac{\partial w}{\partial z} \right] + \frac{\partial}{\partial z} \mu \frac{\partial w}{\partial z} \quad (21)$$

veya

$$\frac{\partial^2 w}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial z} \left[\frac{\lambda(z) + 2\mu(z)}{\rho} \frac{\partial w}{\partial z} \right].$$

Burada partikül hareketi hem zamana ve hem de uzaya (derinlik) bağlıdır. Yukardaki denklemde

$w(z, t) = W(z) e^{iwt}$ konularak, hareket sadece uzaya bağlı duruma getirilebilir, (W , λ ve μ sadece z 'ye bağlıdır)

$$-\omega^2 W(z) = \frac{d}{dz} \left[\frac{\lambda(z) + 2\mu(z)}{\rho} \right] \frac{dW}{dz} + \left[\frac{\lambda(z) + 2\mu(z)}{\rho} \right] \frac{d^2 W}{dz^2} \quad (22)$$

Sorunun söñüm içermesi için λ ve μ karmaşık şekilde ifade edilirler:

$$\begin{aligned} \lambda &= \lambda^R + i \lambda^I \\ \mu &= \mu^R + i \mu^I. \end{aligned} \quad (23)$$

Yogunluk sabit olduğundan, bir karmaşık hızın, v karesi ve bu karmaşık elastik modüllüne bağlı olarak tüm söñüm aşağıdaki şekilde yazılabılır.

$$v^2 = \frac{\lambda^R u + 2\mu^R + i(\lambda^I + 2\mu^I)}{\rho}. \quad (24)$$

Bu bağıntı (23) denkleminde yerine konularak,

$$\begin{aligned} -\omega^2 W(z) &= \frac{d}{dz} [v^2(z)] \frac{dW}{dz} + v^2(z) \frac{d^2 W}{dz^2} \\ &= \frac{d}{dz} [v^2(z) \frac{dW}{dz}], \end{aligned}$$

veyahutta

$$\frac{d}{dz} (v^2 \frac{dW}{dz}) + \omega^2 W = 0 \quad (25)$$

şeklinde yazılabılır.

$N+1$ geçiş zonundan oluşan tabakalı bir ortamda j 'inci tabakadaki karmaşık hız, derinliğin doğrusal bir fonksiyon olarak (Şekil 7) aşağıdaki şekilde verilir:

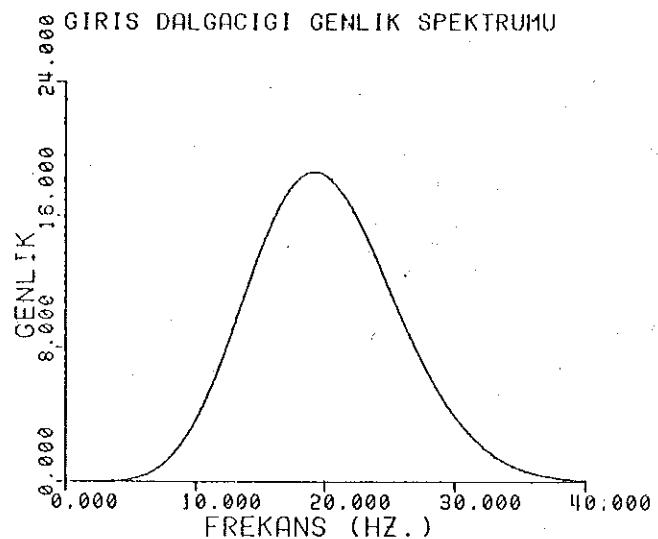
$$\begin{aligned} v(z) &= v_j + b_j(z-z_j) && \text{olmak üzere (26)} \\ &= v_j^R + i v_j^I + b_j(z-z_j), && z_j \leq z \leq z_{j+1} \end{aligned}$$

Burada $v_j = v_j^R + i v_j^I$ ve Eğim $= b_j = (v(z) - v_j) / (z - z_j)$ dir.

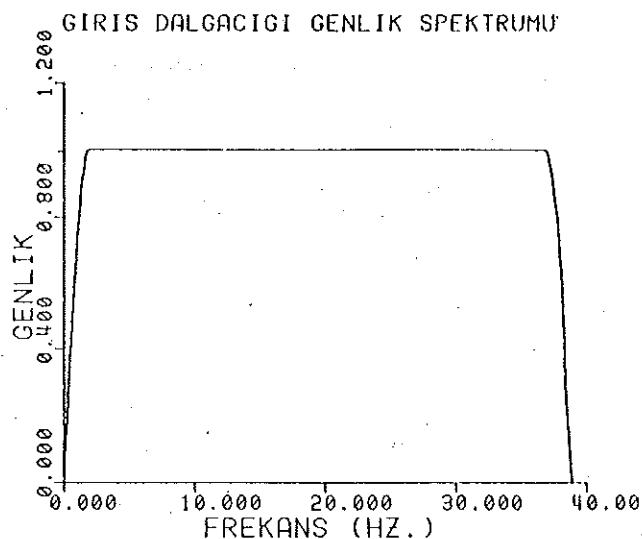
Sıfırıncı katman için üst sınır yoktur, böylece $z_0 = 0$ dir. Burada başlangıç hızı bir sabittir, $v_0 = v_1$. Ayrıca N 'inci tabaka v_N hızının sonsuz yarı-uzayıdır. Sonuç olarak, verilen bir tabaka için, doğrusal bir değişim gösteren hızın gerçel kısmı yayılan dalgayı simgeler. Sönümü gösteren hızın gerçel kısmı yayılan dagayı simgeler. Sönümü gösteren sanal kısmı ise sabittir. Karmaşık hız $v_j = v_j^R + i v_j^I$ olmak üzere, j 'inci tabaka için (25) denklemi aşağıdaki şekilde yazılabılır:

$$\frac{d}{dz} [(v_j^R + i v_j^I) + b_j(z-z_j)]^2 \frac{dW_j}{dz} + w^2 W_j = 0. \quad (27)$$

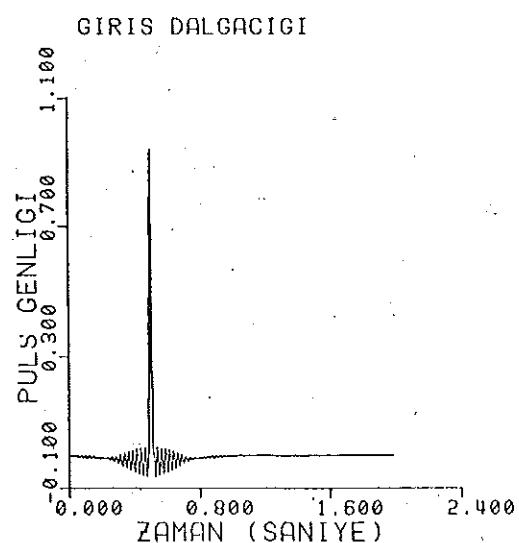
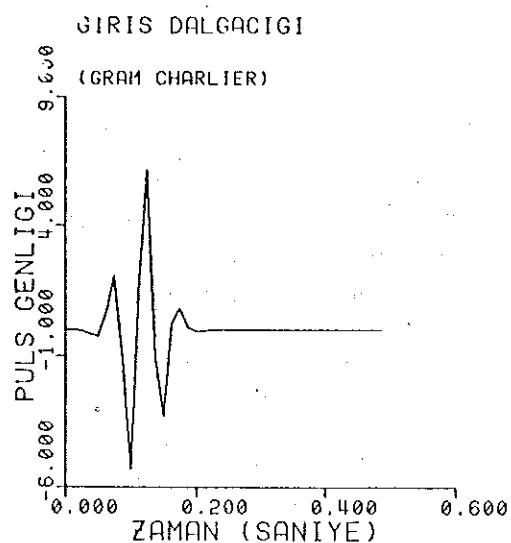
Genel olarak, dalga denklemi $\exp[iw(z/v-t)]$ şeklinde bir çözümü vardır. (27) bağıntısı Berryman (1958) de verilen (5) denklemi bir benzeridir, ancak bu çalışmada kullanılan hız karmaşık olarak alınmıştır. R_j 'ye bağlı olarak $(j-1)$ 'inci tabaka için Yansıma Katsayısi R_{j-1} aşağıdaki şekilde verilir:



(a)



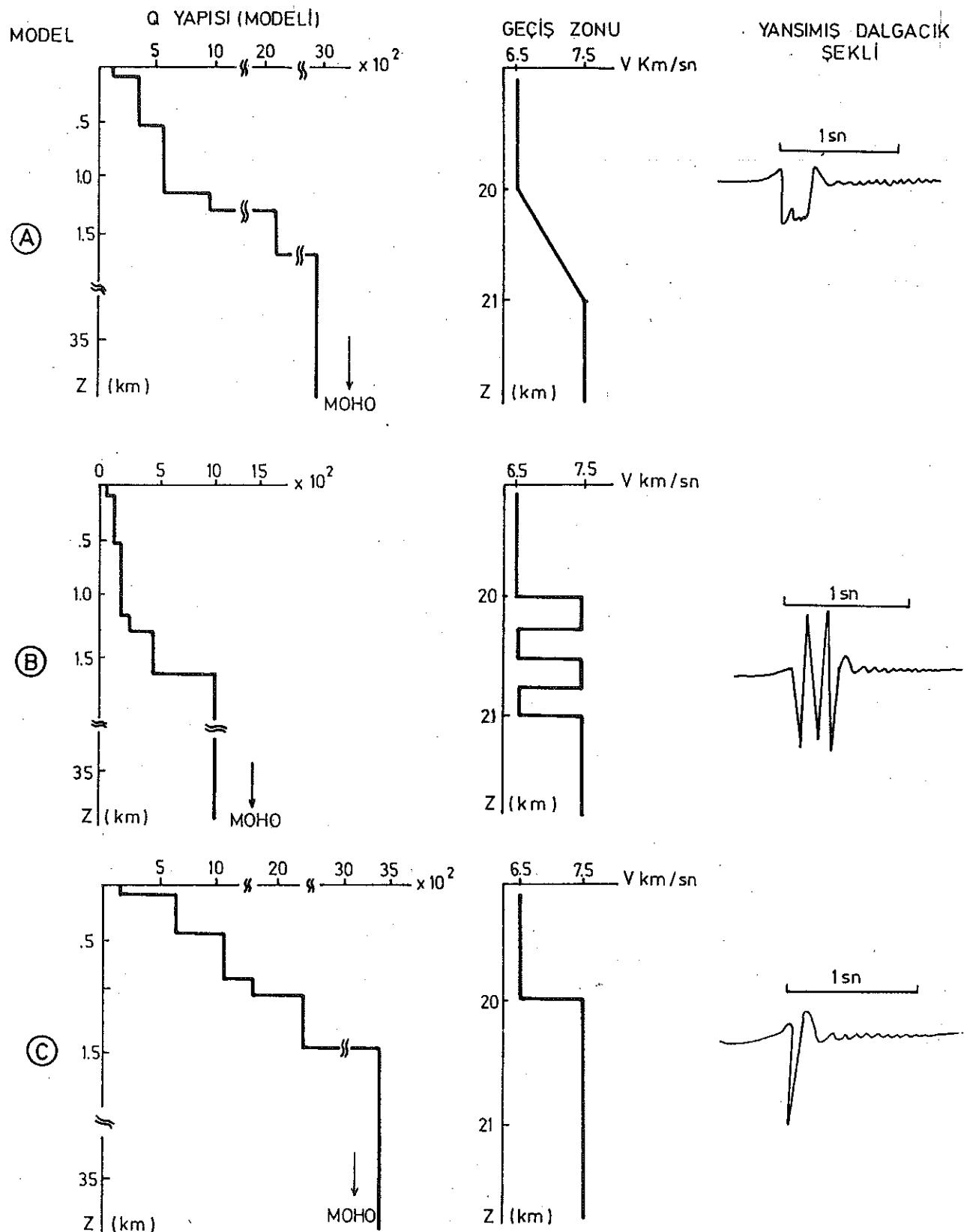
(b)



ŞEKİL 10(a): GRAM-CHARLIER DALGACIGININ ZAMAN ORTAMINDAKI GÖRÜNÜMÜ (ALTTA) VE FREKANS ORTAMINDAKI GÖRÜNÜMÜ (ÜSTTE):

Şekil 10— a) Gram-Charlier dalgacığının zaman ortamındaki görünümünü (altta) ve frekans ortamındaki görünümü (üstte)
b) Delta fonksiyonuna benzer dalgacığın zaman ortamındaki görünümü, 0,5 sn gecikmeli, (altta) ve frekans ortamındaki
görünümü, 2 ile 37 Hz, (üstte)

Figure 10— a) Time (lower) and frequency domains (upper) illustrations of the Gram-Charlier wavelet.
b) Time and frequency domains illustrations of wavelet resembling to a delta function; 0.5 sec. delayed (lower) and 2 to
37 Hz (upper) respectively.



Şekil 11— Sönüme bağlı yapay sismogram üretiminde kullanılan kuramsal Q-modelleri (solda), geçiş zonları (ortada) ve bu bölge-lerden yansıyıp gelen dalgacıklar (sağda).

Figure 11— Theoretical Q-models used for the production of attenuated synthetic seismograms (on the left), Transition zones (in the middle) and the wavelets reflected from these zones (on the right).

$$R_{j-1} = \frac{\frac{bj-1Bj-1 + (bj - bj-1) - bjBj}{1+Rj}}{\frac{bj-1Bj-1 + (bj - bj-1) + bjBj}{1+Rj}} \frac{\frac{1-Rj}{1+Rj}}{Bj = [1 - 4\omega^2/b_j^{2/2}]} \exp \left\{ -Bj-1 \ln \left[\frac{v_I^R + iv_I^I}{v_I^{R-1} iv_I^{R-1}} \right] \right\} \quad (28)$$

N'nci tabaka için sadece yayınan dalga mevcut olduğundan $R_N=0$ dir. (28) denklemi, tanımlanan tüm frekanslar için, R_N 'den R_0 'a kadar yinelerek tam bir tabakalı sistemde düşey olarak yansyan dalgalara ait "transfer fonksiyonu"nu hesaplar. Frekansa bağlı olarak hesaplanan yansima katsayıları çok katlı yansimalarda içerirler.

Genel olarak, dalga denkleminin, $v=v_R + iv_I$ olmak üzere, $\exp [iw(z/v-t)]$ şeklinde bir çözümü vardır. Fakat hız, c , ve sönüm faktörü, α , karmaşık hızdan elde edilebilir:

$$\frac{1}{c} = \operatorname{Re} \left[\frac{1}{v_R + iv_I} \right]; \alpha = \omega \operatorname{Im} \left[\frac{1}{v_R + iv_I} \right] \quad (29)$$

Ayrıca, (14) bağıntısından spesifik sönüm faktörü, Q ,

$$\frac{1}{Q} = \frac{2\alpha c}{\omega} \quad (30)$$

yazılabilir. (29) ve (30) bağıntıları kullanılarak,

$$\operatorname{Im} \frac{1}{v} = \operatorname{Re} / 2Q \quad (31)$$

bulunur. Bu bağıntının sağ tarafındaki pay ve payda, paymanın eşleniği ile çarpılarak aşağıdaki denklem bulunur:

$$\frac{1}{v} = \frac{v_R^R}{v_R^2 + v_I^2} - i \frac{v_I}{v_R^2 + v_I^2} \quad (32)$$

(31) ve (32) bağıntısından

$$-\frac{v_I}{v_R^2 + v_I^2} = \frac{1}{2Q} \frac{v_R}{(v_R^2 + v_I^2)} \text{ bulunur.}$$

Sonuç olarak, karmaşık hızın sanal kısmı, v_I , gerçel kısmı, v_R ve spesifik sönüm faktörüne, Q , bağlı olarak hesaplanmış olur:

$$v_I = -\frac{v_R}{2Q} \quad (33)$$

(29) denkleminde görüldüğü gibi $1/c = \operatorname{Re}(1/v)$ dir. Ayrıca (32) bağıntısına göre v_I bilinmeden v_R hesaplanamaz. Bu nedenle sorunun çözümü için $v_R \equiv c$ olması gereklidir. (29), (30) ve (32)'den

$$\operatorname{Re} \frac{1}{v} = \frac{v_R}{(v_R^2 + v_I^2)} = \frac{1}{c} \quad (34)$$

ve

$$\operatorname{Im} \frac{1}{v} = -\frac{v_R}{v_R^2 + v_I^2} = \frac{1}{2cQ} \quad (35)$$

(34) denkleminden

$$v_R = \frac{v_R^2}{c} + \frac{v_I^2}{c} \text{ ve } v_I = (cv_R - v_R^2)^{1/2}$$

bultur. Bunlardan (35) bağıntısında yerine konularak,

$$\frac{-(c v_R - v_R^2)^{1/2}}{v_R^2 + c v_R - v_R^2} = \frac{1}{2cQ}$$

her iki taraf cv_R ile çarpılır ve karesi alınarak,

$$c - v_R = \frac{v_R}{4Q^2}$$

ve buradan da v_R , c ve Q 'ye bağlı olarak

$$v_R = c \cdot \frac{40^2}{(40^2+1)} \quad (36)$$

hesaplanır, $Q \gg 1$ olduğundan, (37) bağıntısı yaklaşık olarak

$$v_R \approx c \quad (37)$$

sonucuna varılır. Böylece karmaşık hızlar faz hızı, c , ve spesifik sönüm faktörü, Q , modellerinden tayin edilir.

KURAMSAL YERKABUĞU MODEL ÇALIŞMASI

Yukarıda verilen (28) denklemi programlanarak frekansa bağlı olarak tabakalı ortamin yansima cevabı hesaplanır. Giriş dalgacığının karmaşık spektromu ile tabakalı ortamin transfer fonksiyonun çarpımının ters Fourier dönüşümü sönümune bağlı yapay sismogramı verir:

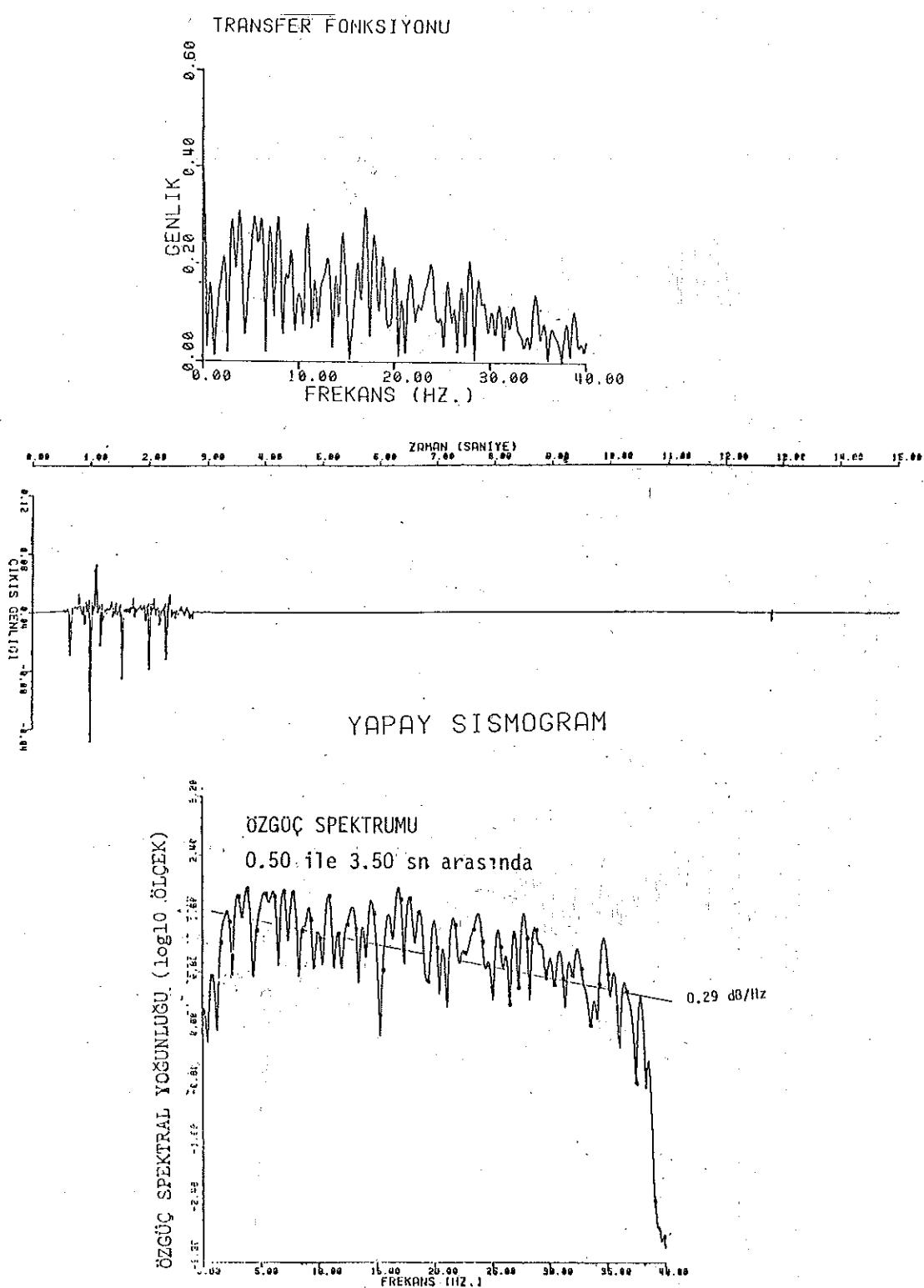
Yapay Sismogram $S(w) = P(w) \cdot R(w)$
Burada,

$P(w) = /P(w)/e^{i\phi}(w)$ ve $R(w) = /R(w)/e^{i\phi'}(w)$ olduğundan

$$S(w) = P(w) \cdot R(w) \exp i [\phi(w) + \phi'(w)] \quad (38)$$

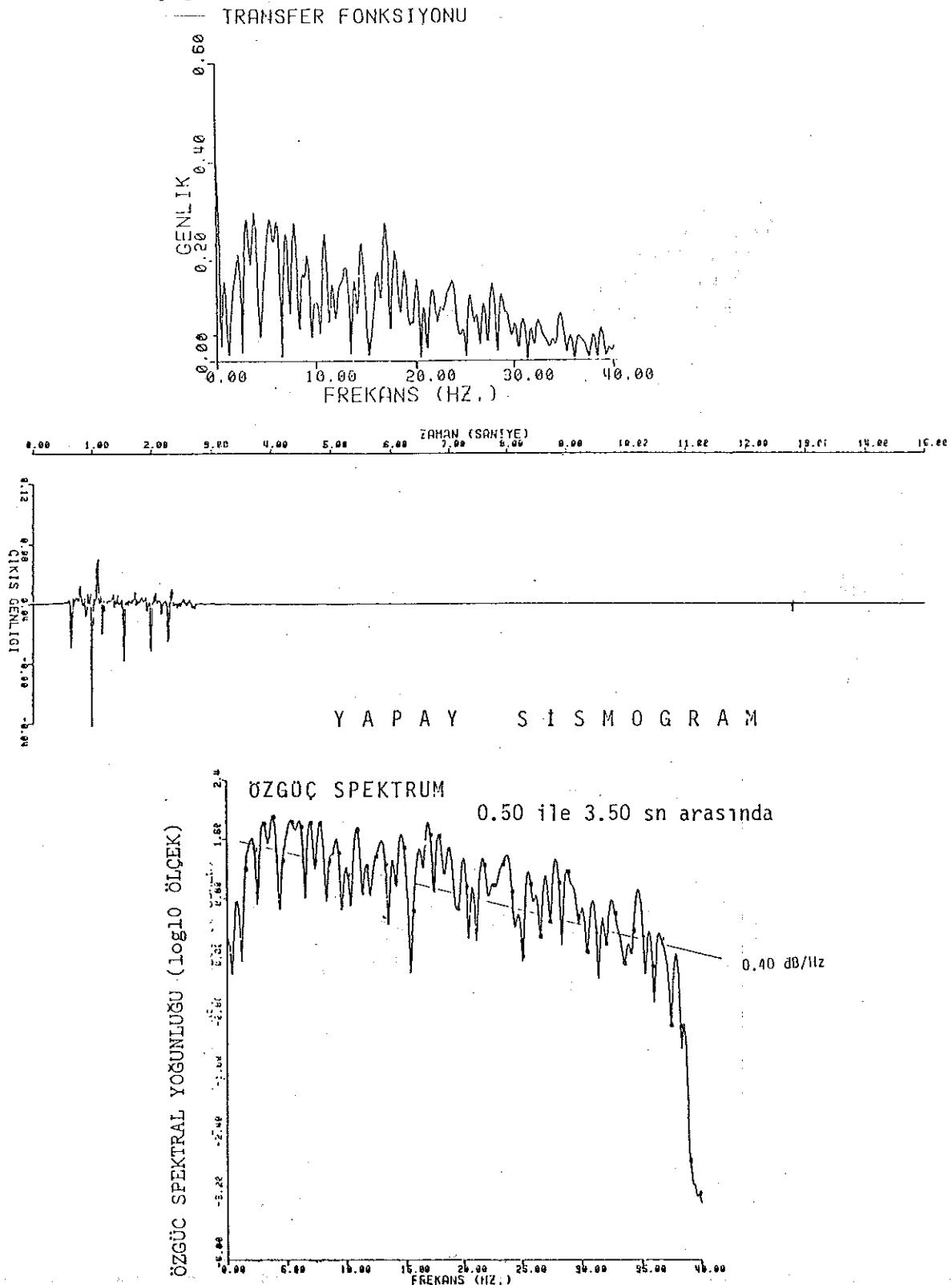
elde edilir. Zaman ortamında yapay sismogram, $S(t)$, ise (38) bağıntısının ters Fourier dönüşümü alınarak bulunur.

Yansima sismogramlarının frekans içerikleri özgü spektrumları alınarak bulunur. Hesaplarda hızlı Fourier dönüşümü algoritması kullanılmıştır. Özgüç spektrumu hesaplanırken sönüme bağlı yapay sismik iz üzerinde istenilen bir zamar aralığındaki verilerin ilk ve son %10' u keskin enerji sızlamalarını önlemek için, cos. çanı ile yuvarlatılır. Yuvarlatılan verilerin otokovaryansi elde edildikten sonra Parzen gecikme penceresi uygulanarak istatistiksel olarak güvenilire güç spektrum değerleri sağlanır. Böylece, yapay sismogramın tanımlanan zaman aralığı için hesaplanan özgüç spektrumlardaki eğim değerleri, dB/Hz sönümin frekans bileşenlerinde etkisinin bir ölçüsüdür.



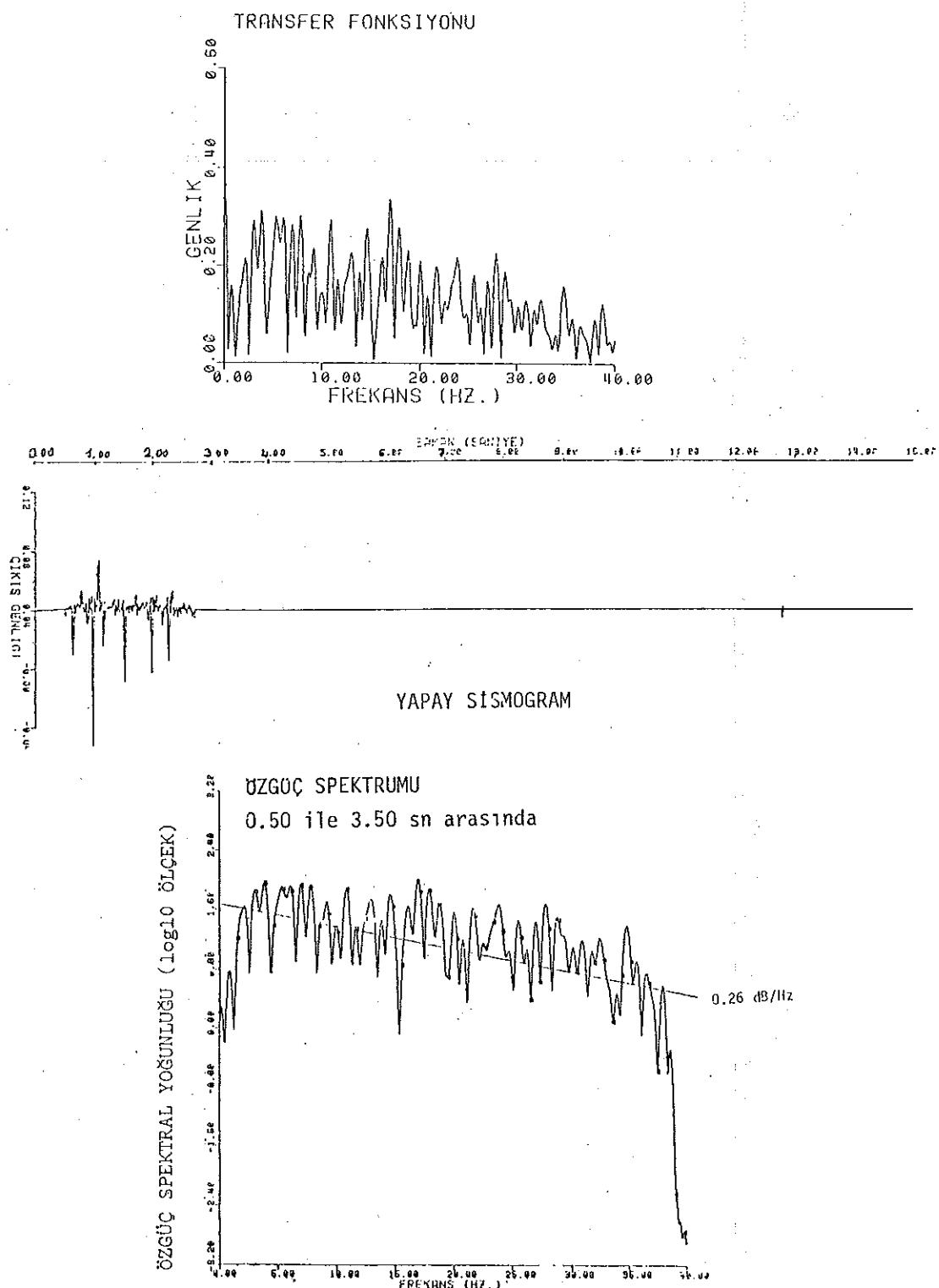
Şekil 12— Kuramsal yerkabuğu modelinin (Şekil 9) ile 7000 ft'lik kısmının Şekil 11 A'daki Q-model esas alınarak elde edilen transfer fonksiyonu (üstte), yapay sismogram (ortada) ve 0.50 ile 3.50 sn arasında hesaplanan özgülç spektrumu (alta).

Figure 12— Transfer function obtained from the theoretical earth model (figure 9) using only the 7000 ft upper part with the Q model (figure 11A) (upper), Synthetic seismogram (middle), ant autopower spectrum determined in between 0.50 and 3.50 sec. (lower).



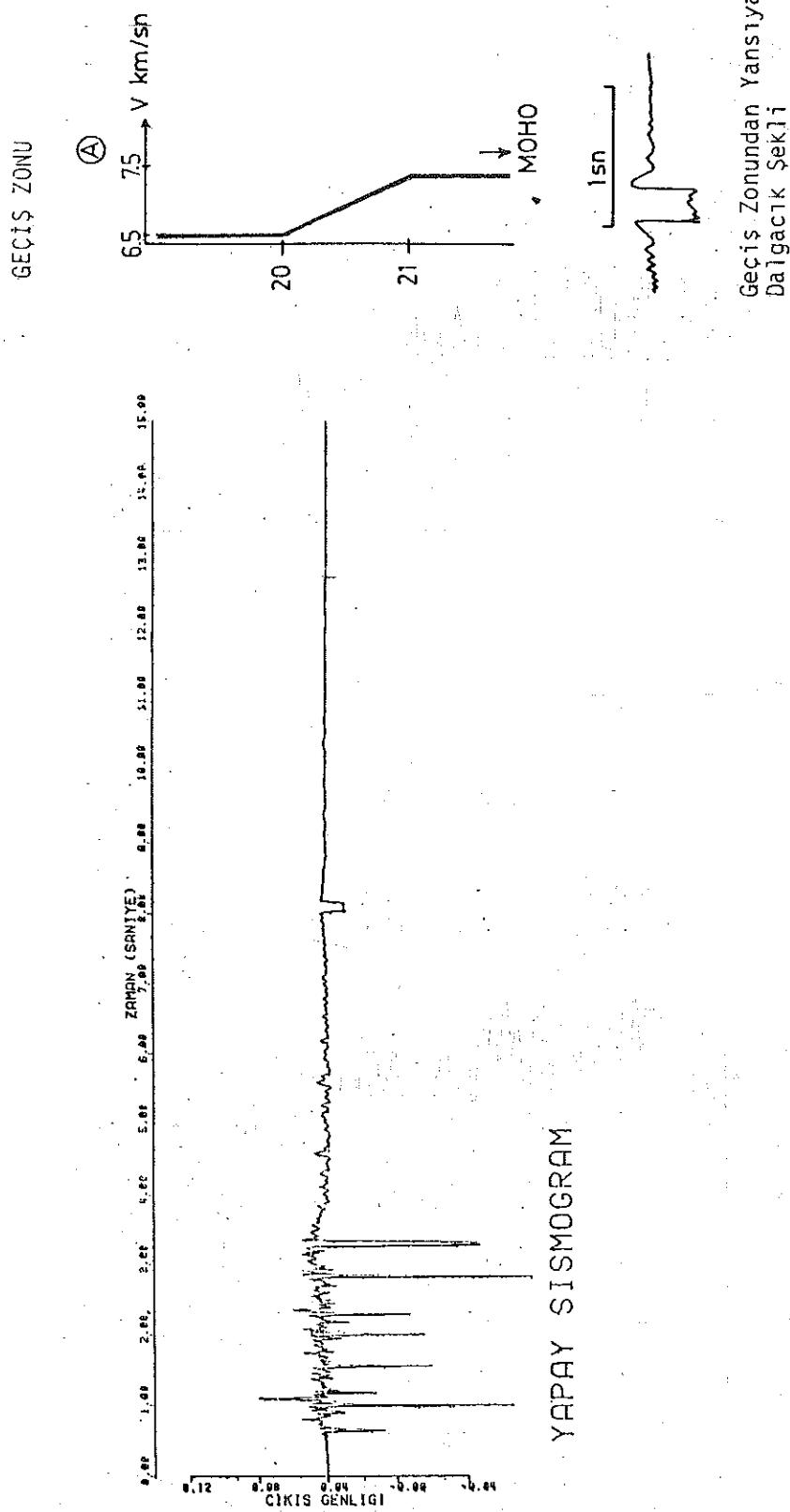
Şekil 13— Aynı yerkabuğu modelinin ilk 7000 ft. lik kısmının Şekil 11 B'deki Q-modeli esas alınarak elde edilen Transfer Fonksiyonu (üste), yapay sismogram (orta) ve 0.50 ile 3.50 sn arasında hesaplanan özgüc spektrumu (alta).

Figure 13— Transfer function obtained from the same earth model using again the same 7000 ft upper part with the Q-model (Figure 11B) (upper), synthetic seismogram (middle) and autopower spectrum determined in between 0.50 and 3.50 sec. (lower).



Şekil 14— Aynı yerkabuğu modelinin 7000 ft. lik kısmının Şekil 11C'deki Q-modeli esas alınarak elde edilir. Transfer fonksiyonu (üstte), yaya sismogram (ortada) ve 0.50 ile 3.50 sn arasında hesaplanan özgüt spektrumu (alta).

Figure 14— Transfer function obtained from the same 7000 ft upper part with the Q-model in figure 11C (upper), synthetic seismogram (middle) and autopower spectrum determined in between 0.50 and 3.50 sec. (lower).



Şekil 15— Aynı yerkabuğu modeli ile yandaki şekilde görülen Geçiş Zonu için elde edilen sentetik sismogram.
Figure 15— Synthetic seismogram obtained for the transition zone shown on the side for the same earth model.

Sentetik Sismogramı oluşturmak için ilk önce yatay tabakalı bir Yerkabuğu modeli (Şekil 9) ve bir giriş dalgacığı biçimini tanımlamak gereklidir. Bu çalışmada iki çeşit dalgacık kullanılmıştır. Birincisi, Gaussien fark fonksiyonunun 5'inci ve 6'ncı türevlerinden hesaplanan bir Gram-Charlier dalgacığıdır (Berryman et al. 1958). Şekil 10 (a)'da frekans ve zaman ortamlarındaki görüntümleri verilmiştir. İkincisi ise delta fonksiyonuna yaklaşan bir dalgacık türüdür. Delta fonksiyonu $-\infty$ ile $+\infty$ arasında tüm frekansları içermesine karşın uygulamalarda 0 ile Nyquist frekansı arasında sınırlandırılmış sıfır fazlı, $\phi'(W) = 0$, bir dalgacıktır. İstenmeyen frekanslar ise spektrumun sağ ve sol tarafı $\sin(i\mu/2m)$ $i = 0, 1, 2, 3, \dots, m$, fonksiyonu ile yuvarlatılır. Şekil 10 (b) Delta fonksiyonuna benzeyen dalgacığın frekans ortamındaki (üstte) ve zaman ortamındaki görünümü (altta) verilmiştir. Zaman ortamında 0.5 sn geciktirilen dalgacığa bağlı olarak yapay sismogram da gecikir:

$$\begin{aligned}\phi'(W) = 0 \text{ için } S(W) &= R(W), P(W)\exp[i[\phi(W)] \\ \phi'(W) = 0 \text{ için } S(W) &= R(W), P(W)\exp[i[\phi(W) + \phi'(W)]\end{aligned}$$

Yansıma sinyallerinin özgüc spektrumları üzerine sönumün etkisini görmek için çeşitli Q-yapıları (Şekil 11) denenmiştir. Oluşturulan kuramsal yerkabuğu modelinin ilk 2200 m (7000 ft) lik bölgüsünün Şekil 11 (A) daki Q-yapısı esas alınarak elde edilen transfer fonksiyonu, yapay sismogram ve özgüc spektrumu (0.5 ile 3.50 sn arasında) Şekil 12'de görülmektedir. Burada giriş dalgacığının bağlı olarak yapay sismogram 0.5 sn gecikmelidir.

Şekil 9'da verilen kuramsal yerkabuğu modelindeki 300, 1000, 2500, 4000, 5000, 7000 ft derinlikten yansıp gelen dalgalar sırasıyla 0.66, 1.01, 1.56, 2.03, 2.30, 2.77 sn'de görülmektedir. Sonuncu yansıtma net bir pik vermektedir. Üretilen yapay sismogram üzerinde istenilen, zaman aralığında özgüc spektrumu alınarak sönum etkisi sürekli kontrol edilebilir. Çalışmada tortul tabakalardaki etkiyi görmek amacıyla 0.5 ile 3.50 sn arasındaki özgüc spektrumlar Şekil 12, 13 ve 14'te verilmiştir.

Aynı yerkabuğu modelinin küçük Q-değerleri için Şekil 11'B modeli kullanarak hesaplanan transfer fonksiyonu yapay sismogram ve özgüc spektrumu Şekil 13'te verilmiştir. 0.5 ile 3.50 sn arasındaki pencere aralığında alınan özgüc spektrumun eğim oranı 0.40 dB/Hz bulunmuştur. Buna karşın daha büyük Q değerleri içeren 11 C modeli için elde edilen transfer fonksiyonu, yapay sismogram ve özgüc spektrumu ise Şekil 14'te görülmektedir. Aynı zaman aralığında alınan özgüc spektrumunun eğim oranı 0.36 dB/Hz dir. Görüldüğü gibi, Q değerine bağlı olarak eğim oranları değişmektedir.

Şekil 11'de çeşitli Q-modellerinin yanısıra farklı yapıda Geçiş Zonları, yaklaşık 21 km 63000 ft, verilmiştir. Hızı derinlikle doğrusal olarak artan 1 km kalınlığının

daki bu bölge için hesaplanan sentetik sismogram Şekil 15'te verilmiştir. Buradan gelen U şeklindeki yansıtıcı sinyal 8 sn de görülmektedir. Bu tür derin yansıtıcı yerkabuğu modellerinde bu şekil yapılar fazla kullanılmamaktadır.

Şekil 11 C hızın 20. km de aniden arttığı geçiş zonu ile yukarıda kullanılan yerkabuğu modelinden elde edilen yapay sismogram Şekil 16'da verilmiştir. Igneçik şeklindeki yansıtma sinyali 8 sn'de görülmektedir.

Şekil 9'da verilen Yerkabuğu modeli ile Şekil 11 B'deki geçiş zonu için elde edilen yapay sismogramlar Şekil 17 ve 18'de görülmektedir. Birinci şekilde 11 A'daki Q-modeli kullanılmıştır. 7.00 ile 9.00 sn arasında hesaplanan özgüc spektrumların eğim oranları 2.18 dB/Hz ve 2.60 dB/Hz dir. Her iki sismogramda da görüldüğü gibi Şekil 17'deki genlikler Şekil 18'dekiyle oranla daha büyütür, çünkü birincisinde kullanılan Q değerleri daha büyütür.

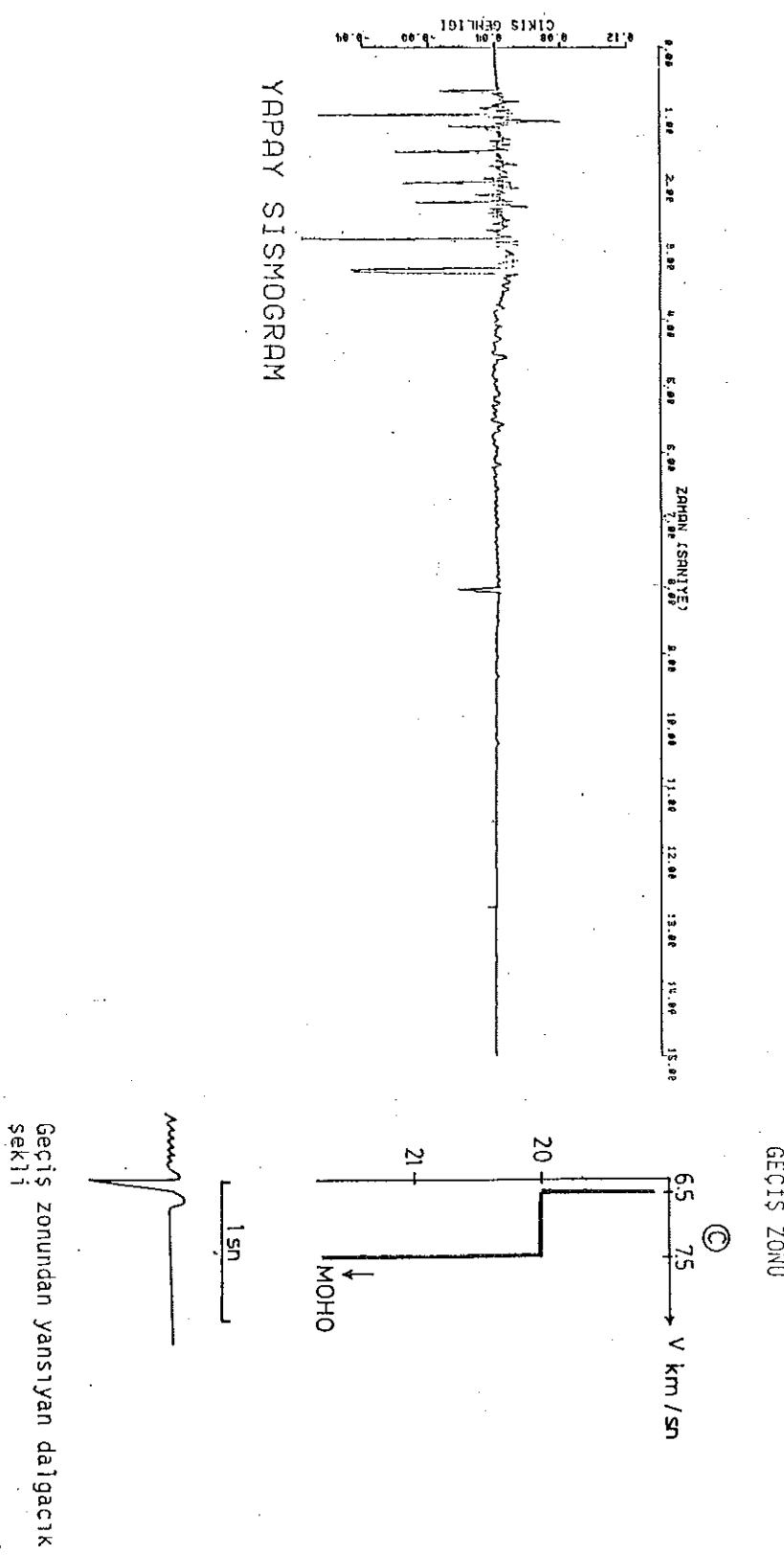
SONUÇ

Sönum içeren yapay sismogramlar gerçek verilerle karşılaştırılarak Yerkabuğu'nun yapısını incelemek için kullanılan en etkin araçlardan birisidir. Çalışma özgüc sönum faktörü Q'nun derinlikle değişimini ve sismik enerji yansıtıcı derin geçiş zonlarının (kalınlıkları yaklaşık 1 km) yapıları incelenmiştir.

Kalınlıkları aynı (yaklaşık 1 km) fakat hızları sürekli olarak artan veya azalıp çoğalan çeşitli geçiş zonları denenmiştir. Buna göre farklı kalınlıkta hızı aniden azalan ve çoğalan (Şekil 11 B) bir seri ince tabakadan oluşan Geçiş Zonu modeli gözlenen verilerle büyük uyum sağlamaktadır (Fuchs, 1969; Clowes et al. 1970). Söz konusu model Avrupa ve Kuzey Amerika Yerkabuğu modellerinden pek çok araştırmacı tarafından başlarıyla uygulanmıştır.

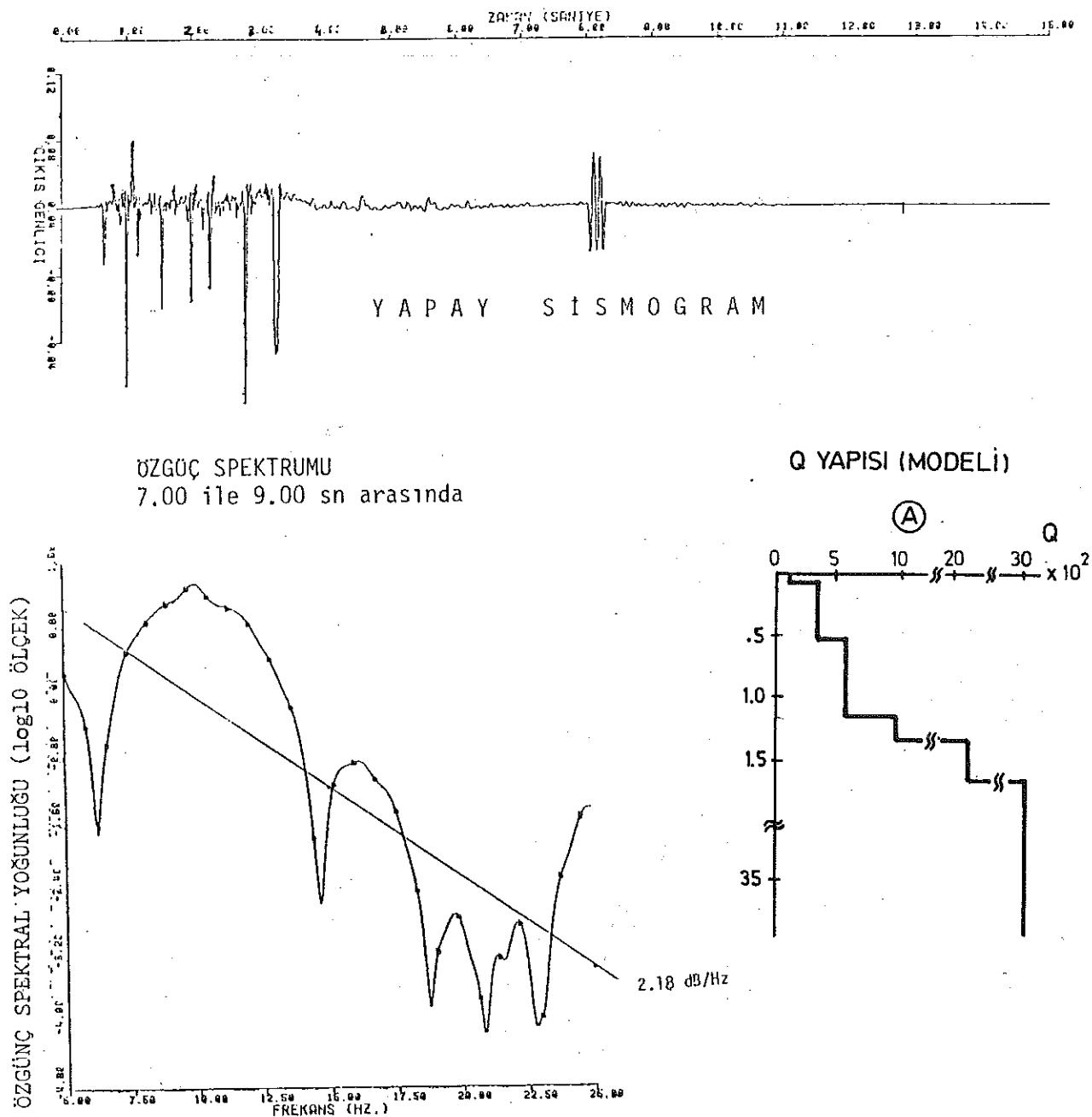
Yerkabüğünün üst kısımlarında özellikle tortul tabakalar içinde Q'nun değeri çok değişken olup, yaklaşık 300 dır. Kuramsal tabakalı bir ortamda her tabaka için bir Q değeri saptamak çok zordur. Bu nedenle Q faktörünün özellikle tortul tabakalardaki etkisini incelemek için çeşitli Q-modelleri kullanılmıştır. Hesaplanan yansıtma sinyallerinin genlikleri özgüc sönum faktörü tarafından kontrol edilmektedir. Tüm denemelerde Yerkabuğu modeli sabit alınmıştır.

Ceşitli Q-modelleri kullanılarak hesaplanan transfer fonksiyoları çizdirilecek sönum faktörünün etkileri karşılaştırılmıştır. Sonuç olara, Q-değeri büyündükçe sönum aynı oranda azalır, buna bağlı olarak yapay sismogramın sönumünde azdır. Q küçüldükçe sönum artar ve sismogramdaki genliklerde aynı oranda küçültür. Ayrıca aynı zaman aralığında hesaplanan her özgüc spektrumunda Q değeri büyündükçe eğim oranı azalır veya hatta Q azaldıkça eğim oranı artar. Q'nun azalmasına bağlı olarak sismogram üzerindeki yüksek frekanslar daha çabuk sönümme uğrarlar.



Sekil 16— Aynı yerkağıthane modeli ile yukarıda gösterilen Geçiş Zonu için elde edilen sentetik sismogram.
Figure 16— Synthetic seismogram obtained for the Transition Zone shown on the side for the same earth model.

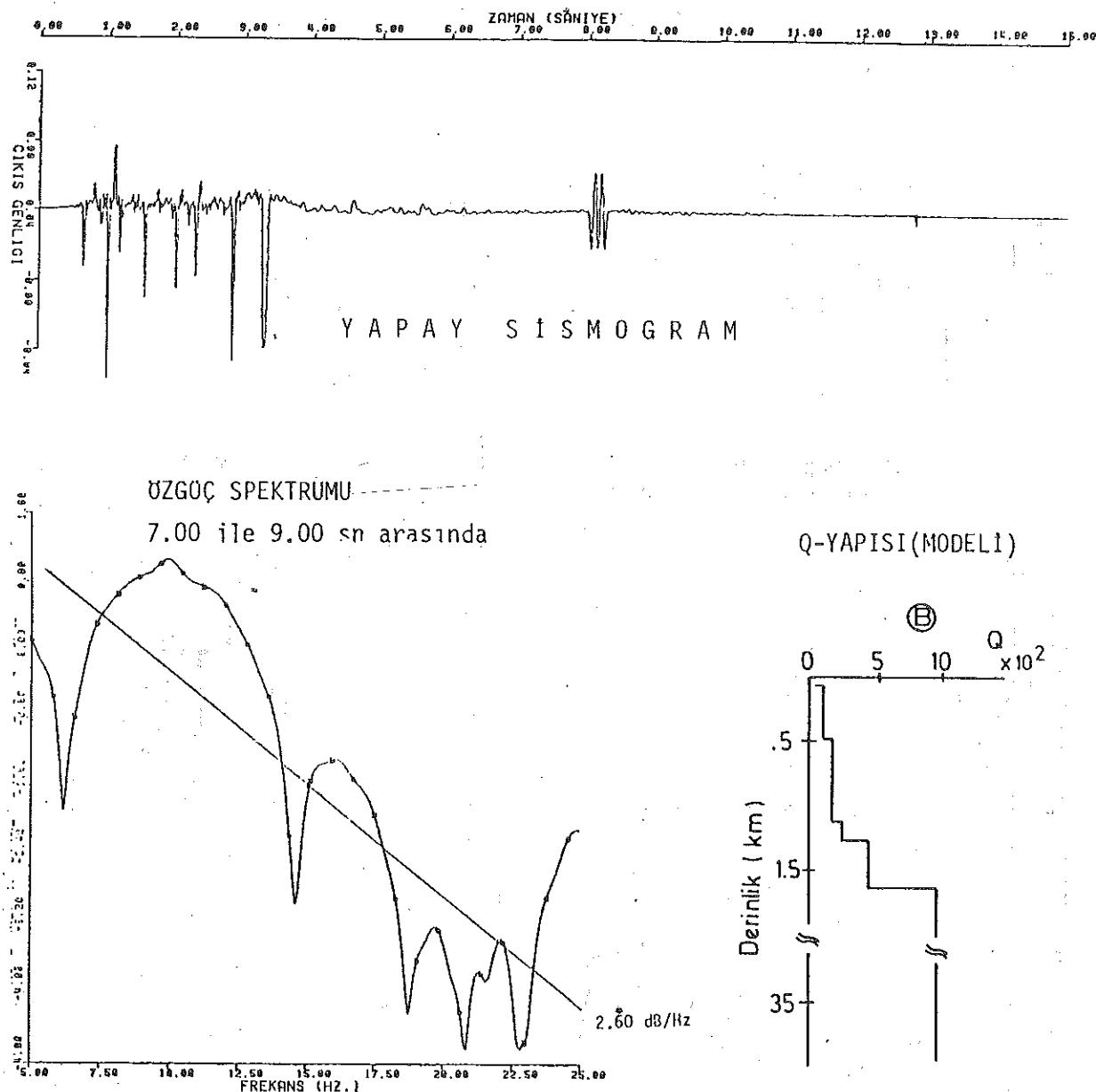
Gecis zonundan yansiyayan dagacik sekli



Şekil 17— Kuramsal yerkabuğu modeli (Şekil 9) ile Şekil 11B'de verilen geçiş zonunun yandaki Q-modeli kullanarak hesaplanan yapay sismogram (üste) ve aynı sismogramın 7.00 ile 9.00 sn arasındaki özgüt spektrumu (altta).

Figure 17— Synthetic seismogram calculated using the Q-model shown on the side for the transition zone given in figure 11B with the theoretical earth model (figure 9) (upper); and the autopower spectrum of the same seismogram between 7.00 and 9.00.sec. (lower).

ÜZGÜC SPEKTRAL YÖĞUNLUĞU (LOG 10 ÖLÇEK)



Şekil 18— Aynı Yerkabuğu modeli Şekil 11B'de verilen geçiş zonunun yandaki Q-modeli kullanarak hesaplanan Yapay sismogram (üstte) ve aynı sismogramın 7.00 ile 9.00 sn arasındaki ögüt spektrumu (altta).

Figure 18— Synthetic seismogram calculated using the Q-model shown on the side for the transition zone given in figure 11B with the same theoretical earth model (upper) and the autopower spectrum of the same seismogram between 7.00 and 9.00 sec. (lower).

KAYNAKLAR

- Anderson, D. L., et al., 1965,** Attenuation of seismic energy in the upper mantle, *J. Geophys. Res.*, V-70, 1441-1448.
- Anstey, N. A., 1960,** Attacking the problem of synthetic seismogram, *Geoph. Prosp.*, V-8, 242-260.
- Baranov, V. an Kunetz, G., 1960,** Film synthétique avec reflexions multiples théorie et calcul pratique, *Geoph. Prosp.*, V-8, 242-260.
- Berryman, L. H. et al., 1958,** Reflections from multiple transition layers. Part I, *Geophysics*, V-23, 223-243.
- Bois, P. et al., 1960,** Seismogrammes synthétiques, possibilités, technique de réalisation et limitatons, *Geoph. Prosp.*, V-8, 260-299.
- Cheng, C. H. And Toksöz, M. N., 1982,** Determination of insitu attenuation from full waveform acoustic logs, *J. Geophys. Res.*, V-87, 5477-5484.
- Claerbout, J. F., 1968,** Synthesis of a layered medium from its acoustic transmission response, *Geophysics*, V-33, 264-269.
- Clowes, R. M. and Kanasewich, E. R., 1970,** Seismic attenuation and the nature of reflecting horizons within the crust, *J. Geophys. Res.*, V-75, 6693-6705.
- Durschner, H., 1958,** Synthetic seismograms from continuous velocity logs, *Geophys. Prosp.* V-6, 272-284.
- Fuchs, K., 1969,** On the properties of deep crustal reflectors, *Ztschr. f. Geophys.*, V-35, p: 133-149.
- Ganley, D. C., 1981,** A method for calculating synthetic seismograms which include the effect of absorption and dispersion, *Geophysics*, V-46, 1110-1107.
- Goupillaud, P. L., 1961,** An approach to inverse filtering of near-surface layer effects from seismic records, *Geophysics*, V-26, 754-760.
- Kanasewich, E. R., 1975,** Time sequence analysis in Geophysics, Edmonton Univ. of Alberto press.
- Kelly, K. R., et al. 1976.** Synthetic seismograms a finite-difference approach, *Geophysics*, V-41, 2-27.
- Knopoff, L., 1964, Q,** *Rev. of Geophysics*, V-2, 625-660.
- Patton, S. W., 1988,** Robust an least-squares estimation of acoustic attenuation from well-log. data, *Geophysics*, V-53, 1225-1232.
- Peterson, R. A., et al., 1955,** The synthesis of seismograms from well-log data, *Geohysics*, V-20, 516-538.
- Press, F., 1964,** Seismic wave attenuation in the crust, *J. Geophys. Res.*, V-69, 4417-4418.
- Robinson, E. A., 1967,** Multichannel time series analysis with digital computer progrms, San Francisco, Holden Day Inc.
- Robinson, E. A., 1967,** Basic equations for synthetic seismograms using the z-transform approach, *Geophysics*, V-33, 521-523.
- Robinson, E., And Treitel, S., 1977,** The spectral function of layered system and the determination of the wave forms at depth, *Geophys. Prosp.* V-25, 434-459.
- Sengbush, R. L. et al., 1961,** Interpretation of synthetic seismograms, *Geophysics*, V-26, 138-157.
- Sherwood, J. W., and Trrorey, A. W., 1965,** Minimum-phase and related properties of the response of a horizontally stratified absorptive earth to plane acoustic waves, *Geophysics*, V-30, 191-197.
- Treitel, S. and Rosinon, E. A., 1966,** Seismic wave propagation in layered media in trems of communication theory, *Geophysics*, V-31, 17-32.
- Toksöz, M. N., 1981,** Seismic wave attenuation, *Geophysics Reprint Series*, 2, Soc. Explor. Geophys.
- Trorey, A. W., 1962,** Theoretical sesismogram with frequency and depth dependen absorption, *Geophysics*, V-27, 766-785.
- Tullos, F. N., and Reid, A. C., 1969,** Seismic attenuation of Gulf Coast sediments, *Geophysics*, V-34, 516-528.
- Wuenschel, P. C., 1960,** Seismogram synthesis including multiples and transmission coefficients, *Geophysics*, V-25, 106-129.