

# TÜRKİYE TEMEL GRAVİTE AĞI 1956 (TTGA-56)'NIN YENİDEN DENGELENMESİ

Emin AYHAN  
Coşkun DEMİR  
Birol ALAS

## ÖZET

1956-58 yıllarında iki Nörgaard gravite ölçeri ile 24 havaalanı noktasında yapılan ölçüler indirgenmiş ve en küçük kareler dengelemesi yapılarak TTGA-56 yeniden dengelenmiştir. TTGA-56'nın datumu, Potsdam gravite datum düzeltmesi (14 mgal) getirilen Ankara noktasının gravite değeri sabit alınarak belirlenmiştir. TTGA-56 nokta gravite duyarlıklarının  $\pm 0,07$  mgal ila  $\pm 0,19$  mgal arasında değiştiği bulunmuştur.

## ABSTRACT

*The observations, carried out with two Nörgaard gravimeters at 24 airport points in the period of 1956 and 1958 are reduced and then Turkish standardization Gravity Network 1956 (TTGA-56) is readjusted by least squares adjustment. The datum of TTGA-56 has been determined by fixing gravity value of the point Ankara and taking in to account Potsdam gravity datum correction (14 mgal). It is also determined that the percision of poingt in the network varies between  $\pm 0,07$  mgal and  $\pm 0,19$  mgal.*

## 1. GİRİŞ

Türkiye Temel Gravite Ağrı ile ilgili çalışmalar 1956-1960 yılları arasında tamamlanmış ve 24 havaalanı noktasından oluşan Türkiye Temel Gravite Ağrı 1956 (TTGA-56) oluşturulmuştur. Noktalar arasında havayolu ile ulaşımı sağlayan TNK 325 ve TNK 468 nolu Nörgaard gravite ölçerleri ile aynı anda ve çok değişik ölçü planlarında (ABBA, ABAB, ABCA,...) 59 bağlantı ölçüsü yapılmıştır (Ateş, 1959). TTGA-56'da gravite datumunu belirlemek amacıyla Türkiye ve Almanya arasında oluşturulan bağlantı ağrı 1960 yılında Harita Genel Komutanlığı ve AMS (A.B.D. Army Map Service)'nin ortak çalışmaları ile ölçülmüştür. Bu çalışmada havayolu ile taşınan iki Nörgaard ve AMS tarafından sağlanan 616 ve 617 nolu worden gravite ölçerleri kullanılmıştır. Bağlantı ağrı yanlışca worden ölçüleri ile AMS'de dengelenmiş ve TTGA-56'nın Ankara, İstanbul, Konya,

Eskişehir ve İzmir noktalarının Potsdam gravite datumunda değerleri belirlenmiştir. Ankara noktasının gravite değeri sabit alınarak 59 bağlantı ölçüsünden yararla TTGA-56'nın diğer noktalarının halen kullanımda olan graviteleri hesaplanmıştır. Ancak sonraki yıllarda Potsdam gravite datumunun 14 mgal hatalı olduğu belirlenmiş ve TTGA-56 değerlerine bu düzeltme getirilerek Düzenlenmiş Potsdam Gravite Datumuna (hemen hemen IGSN71 (Uluslararası Standart Gravite Ağrı 1971)'e Özdeştir) dönüşüm yapılmıştır. IGSN71'in Ankara'da beş noktası bulunmaktadır olup bu noktaların gravite değerleri doğrulukları ile birlikte Morelli, v.d.(1974)'de verilmektedir. Uluslararası Jeodezi Birliği (IAG) üye ülkelerce kurulan ulusal gravite ağlarının IGSN71'e bağlanması önermektedir. Ancak ülkemizde bu bağlantı henüz gerçekleştirilmemiştir.

Gravite ölçerlerin ölçek kontrolü için önce İstanbul, Erzurum kalibrasyon bazı, daha sonra da halen kullanımda olan Ankara, Konya kalibrasyon bazı oluşturulmuştur. Bunun yanısıra diğer bazı kuruluşların oluşturduğu ve kendi gravite ölçerlerinin kalibrasyonunda kullandıkları kalibrasyon bazlarında mevcuttur.

İkinci bölümde Nörgaard gravite ölçülerine getirilecek indirimeler açıklandıktan sonra gravite ağ dengeleme modeli üçüncü bölümde verilmekte ve dörüncü bölümde ise TTGA-56 ile ilgili hesaplamalar sergilenmektedir.

## 2. ÜLKÖLERİN İNDİRGENMESİ

Gravite ölçerlerle doğrudan gravite ölçmek yerine uzunluk ve zamana karşılık gelen bir skala değeri okunur. Skala okumasını graviteye dönüştürmek için aşağıda iki ana grupta toplanan indirimeler uygulanır (AEM, 1947; Kiviniemi, 1974; Groten, 1980; Groten v.d., 1983).

### \* Gravite ölçerin yapısından kaynaklanan indirimeler

- Skala sıfır ayarı
- Ölçek faktörü
- İç ısı düzeltmesi
- Drift
- Manyetik alan

### \* Fiziksel koşullardan kaynaklanan indirimeler

- Gelgit
- Kutup gezinmesi
- Hava basıncı ve sıcaklık değişimi
- Yeraltı su seviyesi değişimi
- Yeryüzünde kitle dağılımındaki değişiklikler

Yukarıda sözü edilen indirgeme türlerinden Nörgaard gravite ölçerleri ile yapılan ölçülere skala sıfır ayarı, ölçek faktörü, iç ısı düzeltmesi, drift ve gelgit indirgemeleri uygulanmakta olup bunlar aşağıda kısaca açıklanmaktadır. Diğer indirgemeler, Nörgaard gravite ölçerlerinin ölçü duyarlığının altında değerlere ulaştığından burada ele alınmayacaktır.

#### a. Skala Sıfır Ayarı ve Ölçek Faktörü

Nörgaard gravite ölçeri, temel olarak bir sıvı içine yerleştirilen quarz bir çerçeveye iki ucundan quarz tel ile tutturulan hemen yatay bir quarz sarkaçtan oluşur. Bu ölçer ile yapılan ölçülerle; önceden belirlenen bir  $T_o$  çalışma sıcaklığına karşılık gelen  $g_o$  gravite değerinden olan  $g_r$  gravite farkı,

$$g_r = \frac{1}{2} g_o \frac{A^2}{L^2} m^2 - g_o \frac{A^2 B}{L^3} m^3 \quad (1)$$

eşitliği ile hesaplanır. (1) eşitliği

$$\epsilon = \frac{1}{2} g_o \frac{A^2}{L^2} \quad (2)$$

$$D = g_o \frac{A^2 B}{L^3} \quad (3)$$

kısaltmaları ile

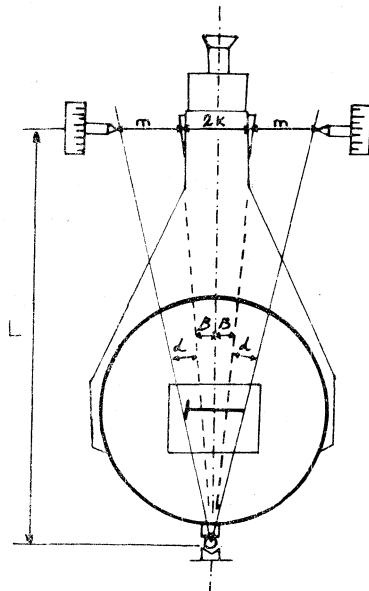
$$g_r = \epsilon m^2 - D m^3 \quad (4)$$

olarak yazılır. Burada A ve B katsayılar olup

$$A = \cos^2 \beta \quad (5.a)$$

$$B = \cos \beta \sin \beta \quad (5.b)$$

dir. (1) - (5) eşitliklerinde geçen terimler Nörgaard gravite ölçerin okuma düzeni ile ilgili olup şekil-1'de geometrik olarak gösterilmektedir. Burada  $m$  milimetre biriminde skala okuma değeri ( $s$  skala ayar düzeltmesi getirilmiş),  $g_o$  mgal biriminde gravite,  $L$  ve  $K$  milimetre biriminde aletin yapısından kaynaklanan uzunluklardır (AEM, 1947). TNK 325 ve TNK 468 nolu Nörgaard gravite ölçerleri için 1956 şubat'ında AEM'de belirlenen alet sabiteleri tablo-1' de verilmektedir.



Şekil-1 : Nörgaard Gravite Ölçer Okuma Düzeni

Tablo-1 : Nörgaard Gravite Ölçer Sabiteleri

| Alet No. | L (mm) | 2K (mm) | S (mm) | A       | B       | C      | D       | $g_0$ (mgal) |
|----------|--------|---------|--------|---------|---------|--------|---------|--------------|
| 325      | 265.93 | 38.637  | -0,745 | 0,99475 | 0,07226 | 6.8346 | 0,00403 | 979810       |
| 468      | 266.08 | 37. 67  | -1. 46 | 0,99501 | 0,07043 | 6.8275 | 0,00396 | 979830       |

### b. İç Isı Düzeltmesi

Alet iç ısısının  $T_0$  çalışma sıcaklığından farklı bir  $T$  sıcaklığında olması sonucu ölçü değerlerine  $g_T$  ısı düzeltmesi getirilir. İsi düzeltmesi her alet için farklı olup genellikle ikinci veya üçüncü dereceden bir fonksiyonla ifade edilir. Bu düzeltme  $T_0$  çalışma ısısının  $20^{\circ}\text{C}$  altı ve üstü arasında kalan ısılara için,

$$g_T = -k_1(T-T_0)^2 - k_2(T-T_0)^3 \quad (6)$$

genel eşitliği ile verilir. Isı düzeltmesi hesabını kolaylaştırmak için (6) ile verilen üçüncü derece fonksiyon,  $g_{T_a}$  çalışma ısısının altı ve  $g_{T_{\ddot{u}}}$  çalışma ısısının üstü için iki ikinci derece fonksiyona ayrılır;

$$g_{T_a} \underset{\approx}{=} -k_a (T - T_a)^2 \quad (7)$$

$$g_{T_{\ddot{u}}} \underset{\approx}{=} -k_{\ddot{u}} (T - T_{\ddot{u}})^2 \quad (8)$$

Buradaki  $k_a$  ve  $k_{\ddot{u}}$  katsayıları ile  $T_a$  ve  $T_{\ddot{u}}$  çalışma ısları deneysel belirlenir (AEM, 1947). Şubat 1956'da TNK 325 ve TNK 468 gravite ölçerleri için belirlenen ısı düzeltme fonksiyonları aşağıdadır.

TNK 325 için

$$\begin{aligned} - 10.4 {}^{\circ}\text{C} \leq T \leq 2.3 {}^{\circ}\text{C} \quad g_T &= -3.14 + 0,38T \\ 2,3 {}^{\circ}\text{C} \leq T \leq 14.2 {}^{\circ}\text{C} \quad g_T &= -0,016 (14.2-T)^2 \\ 14.2 {}^{\circ}\text{C} \leq T \leq 31.4 {}^{\circ}\text{C} \quad g_T &= -0,030 (T-14.2)^2 \end{aligned} \quad (9)$$

TNK 468 için

$$\begin{aligned} - 5.7 {}^{\circ}\text{C} \leq T \leq 16.8 {}^{\circ}\text{C} \quad g_T &= -0,025 (16.8-T)^2 \\ 16.8 {}^{\circ}\text{C} \leq T \leq 18.0 {}^{\circ}\text{C} \quad g_T &= 0 \\ 18.0 {}^{\circ}\text{C} \leq T \leq 37.9 {}^{\circ}\text{C} \quad g_T &= -0,032 (T-18.0)^2 \end{aligned} \quad (10)$$

### c. Drift

Gravite ölçülerinde zamana bağlı sürekli değişimler drift olarak bilinir. Drift gravite ölçerin yapımında kullanılan parçaların zamanla eskiyerek özelliklerini kaybetmesi, ani ısı değişimleri ve ulaşım sırasında sarsıntılardan kaynaklanır. Driftin en önemli özelliği zamana bağlı değişimi olduğundan, zaman değişkenli tek boyutlu bir polinom ile modellendirilir;

$$g(t) = g(t_0) + \sum_{i=1}^N d_i (t - t_0)^i \quad (11)$$

Burada  $g(t)$  ve  $g(t_0)$  sırasıyla  $t$  ve  $t_0$  anlarında gravite,  $d_i$  bilinmeyen drift katsayıları ve  $N$  drift polinomunun derecesi olmak üzere, (11) eşitliği

$$g(t) = g(t_0) + D(t) \quad (11.a)$$

olarak da ifade edilir.  $D(t)$  drift fonksiyonudur.  $t_1$  ve  $t_2$  anlarında ölçü yapılan iki nokta arasında ölçülen gravite farkı için  $DD(\Delta t)$  drift fonksiyonu, (11.a) eşitliğinden yararla

$$DD(\Delta t) = D(t_2) - D(t_1) = \sum_{i=1}^N d_i (t_2 - t_1)^i \quad (12)$$

ile oluşturulabilir (Morelli, v.d., 1974; Groten, v.d., 1983).

#### d. Gelgit Düzeltmesi

Bir P yeryüzü noktası  $t$  anında yapılan gravite ölçüsündeki gelgit düzeltmesi ( $g_{ms}$ )

$$g_{ms} = \delta (g_m + g_s) \quad (13)$$

eşitliği ile hesaplanır. Burada  $\delta$  dünyanın elastik yapısından kaynaklanan global bir faktör,  $g_m$  ve  $g_s$  ise sırasıyla ay ve güneşin çekim etkileri olup

$$g_m = \frac{GM_m R}{d^3} (3 \cos^2 \theta - 1) + 1,5 \frac{GM_m R^2}{d^4} (5 \cos^3 \theta - 3 \cos \theta) \quad (14)$$

$$g_s = \frac{GM_s R}{D^3} (3 \cos \rho - 1) \quad (15)$$

eşitlikleri ile bulunur. Burada  $G$  Newton çekim sabiti,  $M_m$  ayın kütlesi,  $M_s$  güneşin kütlesi,  $d$  dünya ile ayın merkezleri arasındaki uzaklık,  $D$  dünya güneş uzaklığı,  $\theta$  ayın zenit açısı,  $\rho$  güneşin zenit açısı ve  $R$  gravite ölçü noktasının yerin merkezinden olan uzaklığıdır (Groten, 1981). Gelgit düzeltmesi hesabı yukarıda verilen formüllere uygun hazırlanan MED-CEZ isimli yazılım ile yapılmıştır. Bu yazılım ile herhangi bir noktada gelgit düzeltmesini hesaplamak için noktanın enlemi, boylamı ve ölçü zamanının giriş verisi olarak verilmesi yeterlidir.

### 3. DENGELEME

Gravite ağ dengelemesinde ölçü türüne, gravite ölçer türüne ve ölçerin bir noktadan diğerine ulaşım biçimine bağlı olarak farklı matematik modeller uygulanmaktadır (Morelli, v.d., 1974; Torge, v.d., 1975; Boedecker-Richter, 1981; Groten, v.d., 1983; Demirel, v.d., 1987). Göreli gravite ölçülebine uygun fonksiyonel modelde; doğrudan skala okuma değeri veya drift dü-

zeltmesi (bazı durumlarda ek olarak ölçek farkı) hariç diğer indirgemeler uygulanarak elde edilen gravite farkları ölçü alınıbilir. Bu çalışmada, bir önceki bölümde açıklanan sıfır nokta ayarı, ölçek faktörü, iç ısı ve gelgit nedeniyle indirgenmiş gravite farkları,  $g_{k\ell}$ , ölçü olarak alındığında; noktaların gravite değerleri, (12) ile verilen drift fonksiyonu katsayıları ve bir gravite ölçerin diğerine göre doğrusal ölçek farkı  $\lambda$ , bilinmeyen seçilerek fonksiyonel model,

$$g_{k\ell} + V_{k\ell} = g_k - g_\ell + \sum_{i=1}^N d_i (t_\ell - t_k)^i + g_{k\ell} \lambda \quad (16)$$

ile yazılmaktadır. Burada  $V_{k\ell}$ ,  $g_{k\ell}$  ölçüsünün düzeltmesi,  $g_k$  ve  $g_\ell$ ,  $k$  ve  $\ell'$ inci noktaların gravitesi,  $N$  drift polinomunun derecesidir. (16) eşitliğinde noktaların gravite değeri  $g$  yerine  $g^o$  yaklaşık değeri ile  $\delta_g$  küçültülmüş bilinmeyenin toplamı yazılır.

ve  $-x_{k\ell} = g_k^o - g_\ell^o - g_{k\ell}$  kısaltılmış ölçüleri ile (16) eşitliği

$$\ell_{k\ell} + V_{k\ell} = \delta g_k - \delta g_\ell + \sum_{i=1}^N d_i (t_\ell - t_k)^i + g_{k\ell} \lambda \quad (16.a)$$

veya matris gösterimde

$$\ell + V = A x \quad (17)$$

ile fonksiyonel model oluşturulur. Burada  $\ell$  kısaltılmış ölçü vektörü,  $V$  düzeltme vektörü,  $A$  katsayılar matrisi ve  $x$  bilinmeyen vektördür. Dengelemenin stokastik modeli ölçülerin duyarlıklarından veya gravite ölçerin bir noktadan diğerine ulaşım türüne bağlı olarak belirlenir (Morelli, v.d., 1974; Torge, v.d., 1976; Maridis, v.d., 1983; Grotens v.d., 1983). Burada ölçülerin duyarlıkları gözönünde bulundurularak stokastik model belirlenecektir. Gravite farkı ölçüleri arasında ölçü planından kaynaklanan  $-0,5$  değerinde matematiksel korelasyon oluşmasına rağmen uygulamada bu korelasyon gözardı edilir ve stokastik model;

$$P = \sigma_o^2 \Sigma_{\ell\ell}^{-1} \quad (18)$$

alınarak dengelemenin matematik modeli belirlenir (Boedecker-Richter, 1981; Torge, 1989). Burada  $P$  ağırlık matrisi,  $\sigma_o^2$  a priori varyans ve  $\Sigma_{\ell\ell}$  ölçülerin varyans-kovaryans matrisi olup diagonal bir matristir. Tüm noktaların gravite değeri bilinmeyen seçilerek (17) ve (18) eşitliğinin  $V^T P V = \langle \min$  koşulunu sağlayan bir çözümü

$$\hat{x} = (A^T P A)^+ A^T P \ell \quad (19)$$

$$\hat{v} = A \hat{x} - \ell \quad (20)$$

$$Q_{\hat{x}\hat{x}} = (A^T P A)^+ \quad (21)$$

$$Q_{\hat{v}\hat{v}} = P^{-1} - A Q_{\hat{x}\hat{x}} A^T \quad (22)$$

ile bulunur. (19) ve (21) eşitliklerinde  $(\cdot)^+$  Moore-Penrose inversi,  $Q_{\hat{x}\hat{x}}$  bilinmeyenlerin ağırlık tersi matrisi ve  $Q_{\hat{v}\hat{v}}$  düzeltmelerin ağırlık matrisidir. A priori varyansın ümit değere sadık en iyi kestirimini  $\hat{\sigma}_o^2$  ise

$$\hat{\sigma}_o^2 = \frac{\hat{V}^T P \hat{V}}{n-u+d} \quad (23)$$

ile hesaplanır. Burada  $n$  ölçü sayısı,  $u$  bilinmeyen sayısı ve  $d$  rank bozukluğu-  
dur. Ağda gravitesi belirli en az bir nokta olması durumunda (19) ve (21)eşit-  
liklerinde  $(\cdot)^{-1}$  Cayley inversi kullanılıp aynı eşitliklerle çözüm bulunur  
(Koch, 1980).

Dengeleme sonrasında önce F-testi ve sonra data-snooping ve  $\tau$ -testi uygun-  
lara uyuşumsuz ölçüler belirlenir. Gravite ağlarında uyuşumsuz ölçü testi  
ya ağır serbest dengelemesi sonrasında veya bir nokta sabit alınarak dayalı ağ  
dengelemesi sonunda uygulanabilir. Her ikisi de aynı sonucu vermektedir. Ölçü-  
ler arasındaki uyuşumsuz ölçüler ayıklanıktan sonra drift ve ölçek bilinme-  
yenlerinin anlamlı olup olmadıkları irdelenir. Bu amaçla sıfır hipotezi,

$$H_0 : E\{z_i\} = 0 \quad i = 1, 2, \dots \quad (24)$$

$z_i$  : Drift veya ölçek bilinmeyenidir.

ve alternatif hipotez

$$H_a : E\{z_i\} \neq 0 \quad (25)$$

seçilir. Sıfır hipotezini test etmek amacıyla,

$$T = \frac{\hat{z}_i^2}{\hat{\sigma}_o^2 q_{\hat{z}_i} \hat{z}_i} \quad (26)$$

ile tanımlanan T test büyülüğünün F dağılımında olup olmadığı

$$T < F_{1-\alpha; 1, n-u} \quad (27)$$

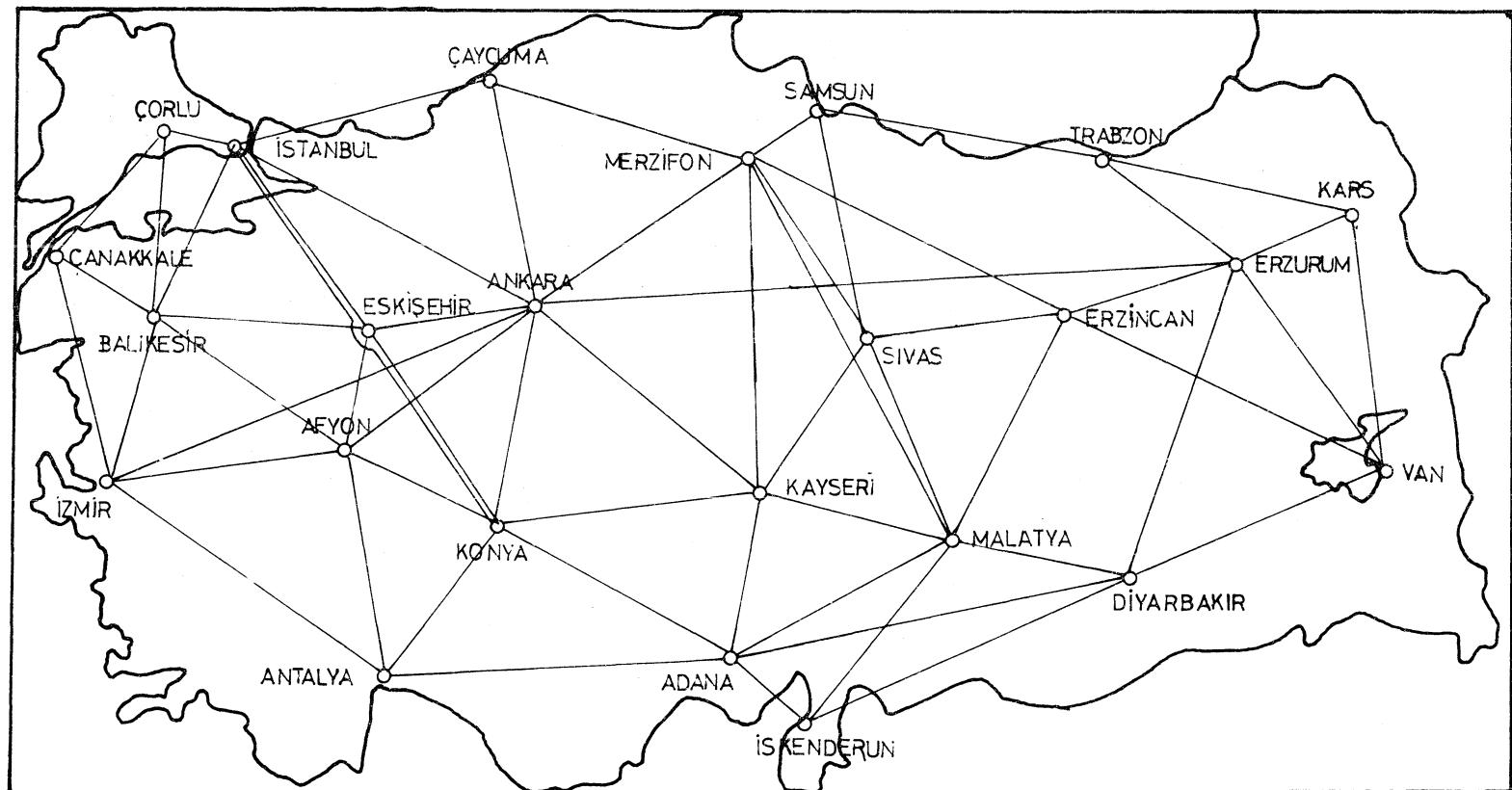
eşitsizliği ile test edilir. Burada  $(1-\alpha)$  istatistik güven,  $1$ ,  $(n-u)$  serbestlik dereceleri ve  $F_{1-\alpha; 1, n-u}$  F dağılımının kritik değerini gösterir. (27) ile verilen eşitsizliğin sağlanması durumunda sıfır hipotezi ( $H_0$ ) kabul edilir. Diğer bir deyişle  $Z_i$  bilinmeyeni istatiksel olarak anlamsızdır (Koch, 1980). Drift ve ölçek bilinmeyenlerinden anlamsız bulunanlar modelden çıkarılarak, dengeleme, uyuşumsuz ölçü testi ve bilinmiyenlerin anlamlılık testi yenilenir. Bu işlemeye anlamlı drift ve ölçek belinmeyenleri belirleninceye kadar devam edilir (LGR, 1982).

#### 4. SAYISAL UYGULAMA

Birinci bölümde kısaca açıklandığı gibi TTGA-56'nın havaalanlarında seçilen 24 noktası arasında bağlantı ölçüleri TNK 325 ve TNK 468 Nörøaard gravite ölçerleri ile yapılmıştır. Ağda 59 bağlantı bulunmakta olup bu bağlantılar aynı anda iki aletle toplam 70 grupta ölçülmüştür (Şekil-2). Her grup en az iki veya daha fazla sayıda nokta arasında değişik ölçü planlarında yapılan gravite ölçülerini içermektedir. Bir noktada alet kurulduğunda; skala değeri, iç ısı ve zaman okunmaktadır. Ölçüler grup grup bilgisayar ortamına aktarılmış ve ikinci bölümde sözü edilen sıfır noktası ayarı, ölçek faktörü, iç ısı ve gelgit nedeniyle indirgenmiştir. Her grupta, aynı aletle ölçülerek indirgenmiş gravitelerin farkı ile  $g_{kl}$  ölçüsü hesaplanmıştır. Nörgaard gravite ölçerleri ile gravite farklarının  $0.2 - 0.4$  mgal doğrulukta ölçülebildiği NGK(1950) ve Torge (1989)'da belirtilmektedir. TTGA-56'daki ölçülerin duyarlığı konusunda ön bilgi elde etmek amacıyla 24 nokta arasında 36(L) loop oluşturulmuş ve w loop kapanmalarından

$$\sigma_o^2 = \frac{\sum_{i=1}^L w_i^2}{3 L} \quad (28)$$

Ferraro eşitliği ile a priori varyans hesaplanmıştır. Bu hesaplamada iki nokta arasındaki gravite farkı, bu fark için elde edilen değerlerin ortalaması alınarak belirlenmiştir. (28) eşitliği ile TNK 325 ve TNK 468 gravite ölçerlerin a priori standart sapmaları sırasıyla  $\pm 0,0395$  mgal ve  $\pm 0,551$  mgal bulunmuştur. Bu hesaplarda kullanılan gravite farklarına drift düzeltmesi getirilmediğinden bu değerlerin büyük bulunduğu düşünülmüş ancak Torge (1989)'de verilen duyarlığa yakın olduklarından anlamlı olduklarına karar verilmiştir.

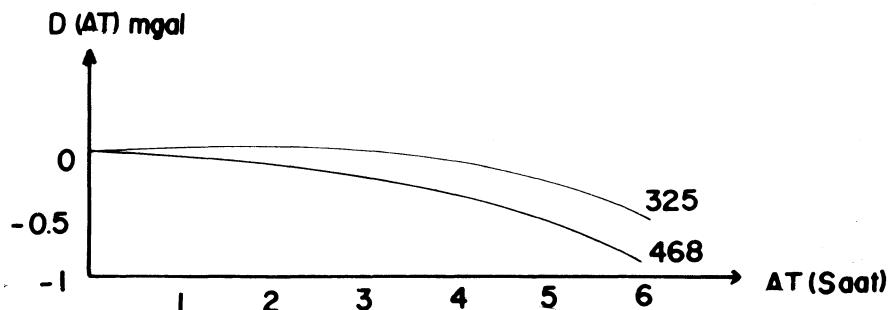


Şekil-2 : Türkiye I. Derece Gravite Ağacı

TNK 325 ve TNK 468 ile yapılan ölçülerin öncelikle ayrı ayrı tanı dengeleri ile uyuşumsuz ölçü testi ve parametre testinin yapılması, daha sonra da her iki alet ile yapılan ölçülerin birleştirme dengelemesi ile topluca değerlendirilmesi düşünülmüştür.

24 Nokta arasında 59 bağlantıda 227 gravite farkı ölçüsü bulunmaktadır. Her iki alet için ölçüler, noktaların gravite değerleri ve drift fonksiyonu parametreleri bilinmeyen seçilerek serbest ağ dengelemesine göre (19)-(23) eşitlikleri ile dengelenmiştir. Dengelemede ölçüler eşit ağırlıklı, korelasyonsuz ve apriori varyans (27) ile bulunan değere eşit alınmış, drift polinomu başlangıçta 3 ncü dereceden seçilmiştir. Dengeleme sonunda F testi ile uyuşumsuz ölçü testi yapılmış ve uyuşumsuz ölçülerin tamamı ayıklandıktan sonra drift polinomu bilinmeyen katsayılarının anlamlılık testi yapılmıştır. Bu işlemde uyuşumsuz ölçü kalmayana ve anlamlı drift polinomu katsayıları elde edilene kadar devam edilmiştir. Hesaplamalar sonunda TNK 325 ölçülerinden 5 tanesi ve TNK 468 ölçülerinden 15 tanesi uyuşumsuz bulunup atılmış ve her iki alet için ikinci dereceden driftin geçerli olduğu bulunmuştur. Gravite ölçüler için bulunan drift fonksiyonu şekil-3'de gösterilmekte olup drift polinomu bilinmeyenleri aşağıda verilmektedir.

$$\begin{aligned} \text{TNK 325 için } \hat{d}_1 &= 0,1201 \quad \pm 0,031 \text{ mgal/saat} \\ \hat{d}_2 &= -0,0335 \quad \pm 0,009 \text{ mgal/(saat)}^2 \\ \text{TNK 468 için } \hat{d}_2 &= -0,0238 \quad \pm 0,005 \text{ mgal/(saat)}^2 \end{aligned}$$



Şekil-3 : Drift Polinomları

Her iki alet ile yapılan ölçülerin ayrı dengelemesi sonunda TNK 325 ve TNK 468 için a posteriori varyanslar sırasıyla  $0,197 \text{ mgal}^2$  ve  $0,402 \text{ mgal}^2$  bulunmuştur.

Yukarıda açıklanan ve her iki alet ile yapılan ölçülerin ön incelemesi nitelikindeki tanı dengelemeleri sonunda elde edilen toplam 432 ölçünün topluca dengelenmesi gerekmektedir. Bu işlem her alet için ayrı yapılan çözümlerde bulunan gravite değerlerinin varyans-kovaryans matrislerini göz önünde tutan birleştirme dengelemesi matematik modeli ile yapılabilir (Öztürk, 1987). Bu çalışmada tanı dengelemesi sonunda oluşturulan toplam 432 ölçünün (16) eşitliği ile verilen fonksiyonel model ile dengelemenmesi düşünülmüştür. Her iki alet ile yapılan ölçülerin tanı dengelemesi sonunda bulunan a posteriori varyanslar farklıdır. Ölçü ağırlıklarını gravite ölçerlerin bir noktadan diğerine ulaşım türü gözünde tutularak belirlenebilir (Torge v.d., 1976; Grotens, v.d. 1983). Ancak tüm ölçüler havayolu ile taşınan gravite ölçerler ile yapılmış olduğundan ağırlıklar, her alet ile yapılan ölçüler kendi içerisinde eş ağırlıklı olmak üzere TNK 325 ile yapılan ölçüler için

$$p = \frac{0,197}{0,197} = 1$$

ve TNK 468 ile yapılan ölçüler için

$$p = \frac{0,197}{0,402} = 0,49$$

alınmıştır.

(16) modeli ile gravite ölçerler arasında ölçek farklılığı olup olmadığı araştırılabılır. TTGA-56 ölçüleri daha başlamadan önce Türkiye'de yedi noktada sarkac ile gravite ölçüleri yapılmıştır. İstanbul ve Erzurum arasında sarkac ölçüleri ile bulunan gravite farkı, TNK 325 ve TNK 468 ile bulunan gravite farklıları ile karşılaştırıldığında oransal doğrulukları sırasıyla 0,00038 ve 0,00219 hesaplanmıştır. (Ateş, 1959). Ayrıca 1960 yılında Worden ve Nørgaard gravite ölçerleri ile yapılan Postdam Gravite Datumu bağlantı ölçülerinde gravite farklıları karşılaştırıldığında TNK 325 ve TNK 468 için sırasıyla 0,00083 ve 0,013' oransal doğruluklar bulunmuştur. Bu değerlendirmeler ile TNK 325'in ölçek hatasının TNK 468'e göre küçük olduğu sonucuna varılarak TNK 468 gravite ölçerinin TNK 325 gravite ölçerine göre ölçek farkının belirlenmesine karar verilmiştir.

Ağın ölçek kontrolü ve datumunun belirlenmesi için yeterli doğruluğa sahip en az iki mutlak gravite ölçüsüne veya IGSN71 noktasına ihtiyaç vardır. Ancak bu amaçla kullanılabilecek mutlak gravite ölçüsü ülkemizde henüz yapılmamıştır.

Ayrıca IGSN71'in ülkemizde mevcut beş noktasından yalnızca 14192M numaralı olanı TTGA-56'nın Ankara noktasıyla özdeştir. Bu nedenle ağıın doğru biçimde ölçek kontrolünü yapmak olanaklı değildir. Datum belirlemek için 14192 M numaralı ve  $\pm 0,026$  mgal duyarlıklı IGSN71 noktasının kullanılabileceği düşünülmüştür. Bilindiği gibi potsdam datumunu IGSN71'e dönüştürebilmek için 14 mgal lik bir düzeltme getirilmesi, ancak bu düzeltmenin doğrusal olmayabileceği belirtilmektedir (Morelli,v.d., 1974). Dünyanın değişik coğrafi bölgelerinde bu düzeltmenin geçerli olup olmadığını kontrol etmek için araştırmalar sürdürülmektedir. Goodacre,v.d.(1991)'de Kanada'da yapılan mutlak gravite ölçüleri 14 mgal düzeltmeyi doğrulamasına rağmen Wppard (1979)'da bu düzeltmenin  $\pm 1-2$  mgal doğrulukta ve 14.7 mgal olduğu belirtilmektedir. TTGA56'yi Potsdam Gravite Datumuna bağlamak amacıyla 1960'da yapılan ölçülerle bulunan Ankara havaalanı noktasının gravitesi ile 14192 M numaralı IGSN71 noktasının gravite değeri arasında ise 15.61 mgal fark bulunmaktadır. Birbiri ile çelişki halinde olan bu bilgiler incelendiğinde ülkemizde gravite datumunu belirlemek için en uygun çözümün birkaç mgal doğrulukla mutlak gravite ölçüleri olduğu anlaşılmaktadır. Mevcut koşullarda ise; datumun, Ankara havaalanı noktasının Potsdam gravite datumundaki gravitesine Morelli, v.d.(1974)'de önerilen 14 mgal düzeltme getirilerek bulunan değeriyile belirlenmesine karar verilmiştir.

Ankara noktası bilinen kabul edilerek tüm ölçüler dengelenmiş ve TTGA-56 noktalarının yeni hesaplanan graviteleri ile halen kullanımda olan değerleri arasında  $-0,21$  mgal;  $+0,43$  mgal farklar bulunmaktadır. Birim ağırlıklı ölçünün a posteriori varyansı  $0,205$  mgal<sup>2</sup>, kesin gravitelerin duyarlığı  $\pm 0,07$  mgal;  $\pm 0,19$  mgal arasında ve kesin ölçülerin standart sapmaları ise  $\pm 0,1$  mgal;  $\pm 0,2$  mgal arasında değiştiği belirlenmiştir. TNK 325'e göre TNK 468 gravite ölçerinin ölçek farkı

$$\lambda = -1.507 \times 10^{-6} \pm 0,2 \times 10^{-6} \quad \text{ve (27) eşitsizliği ile yapılan}$$

$$\text{İstatistik testle } T = 39.43 > F_{0,95; 1,407} = 3.864 \text{ bulunmuştur.}$$

Bu nedenle bu iki gravite ölçer arasında anlamlı ölçek farkı olduğu belirlenmiştir.

## 5. SONUÇLAR

1956-58 yıllarında Nörgaard gravite ölçerleri ile 24 havaalanı noktası arasındaki ölçülerin indirgeme ve dengelemesi yeniden yapılarak TTGA-56 oluşturulmuştur. Bu ağıda nokta gravite değerleri  $\pm 0,07; \pm 0,19$  mgal doğrulukta bu-

bulunmuş ve halen kullanımda olan gravite değerlerinin  $-0,21$ ;  $+0,43$  mgal arasında değiştiği belirlenmiştir. TTGA-56 noktalarının bu doğruluğu, bu noktalardan arasında sıklaştırılan nokta değerlerinin düşük doğrulukta olduğunu göstermektedir.

TTGA-56 datumunu belirlemek için yapılan incelemede IGSN71 ile Potsdam Datumu arasında 15.61 mgal fark bulunmuştur. Bu fark için önerilen değer 14 mgal olduğundan ikisi arasındaki 1,61 mgal farkın araştırılması gerekli görülmektedir. IGSN71 ve Potsdam datumu ile ilgili önceki cümlede belirtilen kuşkular bulunduğundan TTGA-56 datumunun 0,01 mgal ve altında doğrulukta mutlak gravite ölçüleri ile yeniden belirlenmesi faydalı olacaktır.

Türkiye'de değişik kuruluşlarca gravite ölçüsü yapılmakta ve her kuruluş ölçülerde farklı standartlar uygulanmaktadır. Bunun en belirgin örneği ülkemizde jeodezi ve jeofizik kamuoyunda kabul görmüş bir kalibrasyon bazı bulunmayışı ve kuruluşların kendi kalibrasyon bazlarında gravite ölçerlerini kalibre etmeleridir. Bu nedenle öncelikle en az iki noktada mutlak gravite ölçüsü yapılarak standart kalibrasyon bazının kurulması ve ölçme ve hesaplamalara standardizasyon getirilmesi gereklidir.

Günümüzde jeodezik amaçlarla 0,1 mgal jeodinamik amaçlarla 0,01 mgal ve altında doğrulukta gravitenin bilinmesine ihtiyaç duyulmaktadır. Mutlak ve görelî gravite ölçerlerin doğrulukları zaman içinde büyük gelişme göstermiş ve mutlak gravite ölçülerinde 0,01-0,001 mgal ve görelî gravite ölçüsünde 0,01-0,0001 mgal duyarlığa ulaşmıştır (Torge, 1989). TTGA-56'nın  $\pm 0,07$ ;  $\pm 0,19$  mgal doğrulukta olduğu, jeodezi ve diğer bilimlerin gravite ölçülerinden bekłntileri ve TTGA 56'nın ölçek ve datumu ile yukarıda açıklanan gerçekler gözönünde tutularak; ülkemizde değişik kuruluşların elinde bulunan 0,01 mgal doğruluklu gravite ölçerler ile TTGA-56 ölçülerinin yenilenmesi ve en az iki noktada 0,01 mgal veya daha iyi doğrulukta mutlak gravite ölçülmesinin yararlı olacağı düşünülmektedir.

## K A Y N A K L A R

- /1/ Aktiebolaget Elektrisk : Description and Directions for use of the  
Malmletning (AEM) Nörgaard Gravimeter, No.325, Stockholm, 1947.
- /2/ Arabelos,D., : Establishment of a high-precision gravity net-  
Karrinti,J.M., work in the area of Eastern Macedonia, IUGG  
Mavridis,L.N. XVIII th General Assembly, Hamburg, 1983.
- /3/ Ateş,T. : Gravitasyon ve Türkiye Gravimetrik Çalışmaları. Harita Dergisi, Sayı 58,sf.15-70, 1959.
- /4/ Boedecker,G., : The new gravity base net 1976 of the Federal  
Richter,B. Republic of Germany (DSGN76). Bull,Geod.,Vol.  
55, pp.250-266, 1981
- /5/ Demirel,H.,Becker,M., : Kuzey Anadolu Fay hattının Yeniçağ Kesiminde  
Groten,E.,Aksoy,A. Mikro-Gravimetri Ölçüleri ve ilk Değerlendir-  
meler. İnci Harita Bilimsel ve Teknik Kurul-  
tayı, Ankara, 1987.
- /6/ Goodacre,A.K.,Liard,J.O, : Absolute gravity measurements on the Canadian  
Courtier,P.N.Cooper,R.V, gravity standardization Network. Bull. Geod.,  
Winter,P.J., Vol.65,No.3,pp.170-178, 1991.  
McConnell,R.K.
- /7/ Groten,E. : Geodesy and the Earth's Gravity Field.Vol.II,  
Dümmler, Bonn,1980.
- /8/ Groten,E.,Becker,M., : Report on High Precision Gravimetry. Vol.II,  
Dragert,H.,Lambert,A., Informations relative to Cartography and  
Kanngieser,E.,Richter,B. Geodesy, Verlag des IfAG, Frankfurt A.M,  
Makiner,J.,Woodward,D., 1983
- /9/ Kiviniemi,A. : High precision measurements for studing the  
secular variation in Gravity in Finland. The  
Finnish Geodetic Institute, No.78,Helsinki,1974
- /10/ Koch,K.R. : Parameter Estimation and Hypothesis Testing in  
Linear Models Dümmler Verlap,Bonn, 1980.
- /11/ LGR : The Delft approach for the Design and Compu-  
tation of Geodetic Networks Forth years of though  
Vol.1, pp.202-274, 1982.

- /12/ Marson,I. Morelli,C. : First order Gravity net in Italy.Bol. di Geod.e Sci Aff.,Dnro XXXVI, No.4.,pp.659-689, 1978.
- /13/ Morelli,C.,Ganter,C., : The International Gravity Standardization Honkasalo,T.,Tanner,J.G., Net, 1971 (IGSN71)., Spec, Publ.No-4, TAG, 1974 McConnell,R.K.,Szabo,B., Votila,U.,Whalen,C.T.,
- /14/ Norske Gradmalings Kommission (NGK). : Gravity Comparisons, 1950.
- /15/ Öztürk,E. : Dengeleme Hesabı I.KTÜ.Mühendislik Mimarlık Fakültesi, Trabzon, 1987.
- /16/ Torge,W. : Geodesy. Walter de Gruyter. Berlin, 1980.
- /17/ Torge,W. : Gravimetry. Walter de Gruyter, Berlin, 1989
- /18/ Torge,W.,Mavridis,L.N., Drewes,H.,Arabelos,D. : Establishment of a high precision gravity network in the Eastern Mediterranean. IUGG, XVIth General Assembly, Grenoble, 1975.
- /19/ Woppard,G.P. : The new gravity system-changes in international gravity base values and anomaly values. Geophysics, Vol.44,No.8,pp.1352-1366, 1979.