

GEOMETRİK NİVELMANA YERÇEKİMİ DÜZELTMESİ

**Yazan: Hayati BALKAN
Harita Genel Müdürlüğü**

Geometrik nivelmanın herhangi bir bilimsel yükseklik sistemine dönüştümüne ilişkin görüşler ve uygulamalar yanında, çeşitli mühendislik hizmetlerinin tümüne dönük bir yükseklik sistemi (kullanma yüksekliği) içine yerçekimi etkenliğinin nasıl dahil edilebileceği uygulamaya yönelik bir sorundur.

Amaçları yönünden kullanma yüksekliği ile bilimsel yükseklik sistemlerinin hesaplanmaları ayrı ayrı düşünülmeli gerektiği halde, doğrudan doğruya kullanma yüksekliğinden istenen bir bilimsel yükseklik sistemine dönüşüm mümkün olabilecektir. Bu düşünmeden hareketle konunun ele alınmasında:

1. *Uygulama ihtiyaçlarının yükseklik sisteminden istediği özelliklerin,*
2. *Geodezik yönden, bir yükseklik sisteminde bulunması gereken özelliklerin,*
3. *Yerçekimi dağılımının nivelmana olan etkisinin ortaya konması gerekecektir.*

Birinci madde kapsamındaki özellikler:

- a. *Hesaplanacak yükseklik sisteminin, uygulamanın değişik açılara yeterince cevap verebilmesi ve uygulamadaki duyarlılık içinde ne zaman bir noktanın diğerinden yüksek olduğunu ifade etmesi.*
 - b. *Bir defa tesbit edilen ve hesaplanan kullanma yükseklik değerlerinin tekrar esastan değiştirilmemesi.*
 - c. *Yükseklik sistemi hesabı için yalın nivelman değerlerine getirilecek düzeltmelerin, elde edilecek yükseklik sistemi noktaları arasında uygulayıcıların yapacakları nivelman ölçülerinin düşüş hatalarını fazla büyütectivek düzeye çıkmaması.*
 - d. *Tüm uygulayıcılar için resmi bir anlam taşıyacak bu yükseklik sistemi içinde, uygulayıcıların yapacakları nivelman ölçülerini için gerekiğinde yerçekimi düzeltmesi kolay hesaplanır biçimde ve küçük değerlerde olması,*
- şeklindedir.*

Geodezik yönden ise:

- a. *Teorinin ortaya koymuş olduğu, nivelman halkalarında teorik kapanma hatalarının herhangi bir şekilde hesaba sokulmuş olması,*
- b. *Hesaplanacak kullanma yükseklik sisteminin bilimsel yükseklik sistemlerine kolayca dönüştürülebilmesi şeklindedir.*

Nasıl tarif edilirse edilsin, herhangi bir yükseklik sisteminin yukarıda anılan özelliklerin tümünü birde kapsayıacak biçimde olamayacağı bilinmektedir.

Bu nedenle önce, nivelmana yerçekimi nedeniyle getirilecek düzeltmenin ne büyüklüklerde olabileceğinin saptanması ve bu değerlerin nivelman duyarlılığı ile karşılaştırılması gereklidir.

Türkiye 1 nci derece nivelman ağından seçilen 6 nivelman halkasındaki (bak ekli harita) teorik kapanma hataları

$$\epsilon = -DK_{AA} = - \frac{A}{\bar{A}} \frac{\bar{g} - g_o}{g_o} \Delta h$$

eşitliği ile hesaplanmıştır.

Eşitlikte ;

ϵ = teorik kapanma hatası

DK_{AA} = Bir nivelman halkasında dinamik düzeltme miktarı

\bar{g} = Birbirini izleyen iki nivelman noktasında ölçülen yerçekimi değerleri ortalaması,

g_o = Bu hesaplarda kullanılan ortalama bir yerçekimi değeri.
($\varphi = 39^{\circ}$ de normal yerçekimi değeri = 980 091,94 mgal)

Δh = Birbirini izleyen iki nivelman noktası arasındaki yükseklik farkı.

Buna göre elde edilen sonuçlar :

Çizelge I

Nivelman Halka No:	I	II	III	IV	V	VI
$\epsilon = - DK \text{ (cm)}$	+ 2.97	-0.17	+ 7.34	+ 0.58	- 2.11	+ 1.24
Geometrik Nivelman Kapanma Hatası(cm)	- 3.89	+5.12	- 7.10	- 0.43	- 3.82	-10.34
Geometrik Nivelman(cm) Hakiki Kapanma Hatası	+ 6.86	-5.30	+14.44	+ 0.98	+ 1.71	+11.58

Çizelgede gösterilen ϵ değerlerinden özellikle II ve III numaralı halkalara ait olanlar dikkati çekmektedir. II numaralı nivelman halkası, ortalama 700 km. olan ülke nivelman halkaları uzunluklarına oranla kısa (425 km.) olup, bu halkada hesaba giren nivelman noktaları arasındaki yükseklik farkının az oluşu nedeniyle çok küçük bir ϵ ile kapanmıştır. Flerde görüleceği üzere, bu halkayı meydana getiren hatlara düşen ϵ payları aslında birkaç cm. yi bulmakta, ancak bu payların toplamı sıfır yaklaşmaktadır.

Buna karşılık III numaralı halka için hesaplanmış olan $= + 7.34 \text{ cm}$ değerinin büyük oluşuna ise, halka boyunca ölçü için seçilmiş olan yerçekimi noktalarının uygun yerlerde bulunmaması neden olmaktadır.

Çizelgede görülen diğer önemli bir husus ise, teorik kapanma hatalarının nivelman halkaları kapanma hataları seviyesinde olması ve bunların genellikle nivelman halkaları kapanma hatalarına eklenecek kapanma hatalarını büyütmeleridir. Buradan, nivelman dengelenmesinden önce, nivelman halkaları teorik kapanma hatalarının hesaplanması gerekliliği ortaya çıkmaktadır. Böyle bir hesaplama için ülkenin yeterli siklikta olmamış yerçekimi değerlerini yerine, gerektiğinde teorik yerçekim değerlerininde kullanılmamasında, nivelman ağındaki ortalama km. hatasının 0.4 mm. den büyük oluşu nedeniyle hiç bir sakınca olmıyacaktır. (Bak kaynak 3.).

Bu genellemeden sonra üzerinde durulması gereken bir husus'ta, nivelman halkalarının, hesaplanan teorik kapanma hatalarının o halkayı oluşturan hatlara ne şekilde dağıtılaceğidir.

Teorik kapanma hatasının hesabında değişik yollardan hareket mümkündür. Bir nivelman halkasının bir noktasından başlayıp tekrar aynı noktasaya kadar hesaplanacak ortometrik ve dinamik yükseklikler düzeltme değerleri teorik kapanma hmasını verecekleri gibi,

$$(OK)_{AA} = (AK)_{AA} = -\epsilon \quad \text{bu hatanın doğrudan doğruya hesabında,}$$

örneğin

$$\epsilon = \frac{1}{g_A} \sum_i^A (\bar{h}_i - h_A) \Delta g_i \quad \text{esitliğinden}$$

$g_A = A$ (başlangıç) noktasındaki yerçekimi

$h_A = A$ noktasının yüksekliği

$\bar{h}_i =$ birbirini izleyen iki nivelman noktasındaki yükseklik ortalaması

$\Delta g_i =$ birbirini izleyen iki nivelman noktasındaki yerçekimi farkı, değerleri ile yararlanılabilirin.

Hangi şekilde hesaplanmış olursa olsun bulunan ϵ değerleri nivelman halkaları için birbirlerine çok yakın olmalarına karşılık, bu değerlerin nivelman halkasındaki hatlara dağılımı birbirinden farklı bulunmaktadır. Süphesiz bu sonuç, hatlara ait ortometrik, dinamik v.s... düzeltme miktarlarının farklı olması gerektiğinden ileri gelmektedir. Ancak, hatların bu değerlerinin nivelman halkaları boyunca toplanmakları ile her seferinde aynı ϵ değeri ortaya çıkmaktadır.

Bu bakımdan yalnız ϵ değerinin hesabı söz konusu olduğunda en kolay sonuç veren hesap yolunun seçilmesi doğaldır.

Diğer yandan, ϵ değerinin nivelman halkasını oluşturan hatlara dağılımı gerektiğinde, ϵ değerinin hatlara düşen paylarını da en küçük miktarlarda veren bir hesap yolu ağırlık kazanmaktadır.

Çok sayıdaki araştırmada kullanılmış olan Prof. K.Ramsayer'in minimum düzeltme değerini veren eşitliği ;

$$V = \epsilon_{min} = - \frac{1}{Y_O} \sum_{i=1}^n (\bar{H}_i - H_C) \Delta g_{oi}$$

ele alınmış olan nivelman halkalarında uygulanmıştır.

Eşitlikte :

$$V = \epsilon_{min} = \text{minimum düzeltme}$$

γ_o = Ülke orta enlemine ait teorik yerçekimi değeri

$$(\gamma_o = 980\ 091.94 \text{ mgal})$$

\bar{H}_i = Birbirini izleyen iki nivelman noktasının yükseklik ortalaması.

H_c = Minimum düzeltmenin hesaplandığı bölge veya ülke için ortalama yükseklik (Türkiye için $H_c = 775 \text{ m. alınmıştır.}$)

$$\Delta g_{oi} = (g + \Delta g_f - \Delta g_B)_{i+1} - (g + \Delta g_f - \Delta g_B)_i = \text{Birbirini}$$

izleyen nivelman noktalarının Bouger anomalileri farkı (topografik düzeltmesiz).

Bouger anomali hesabı için ($g + 0.3086 \cdot H - 0.04189 \cdot f \cdot H = g + 0.1968 \cdot H$) eşitliğinde $f = 2,76$ alınmıştır.

Çizelge II' de inceleme yapılan nivelman halkalarının düğüm noktaları arasındaki hatlara ait düzeltme değerleri ve teorik kapanma hatası payı (ϵ_{OK} , ϵ_{DK} ve ϵ_{min}) gösterilmiştir.

Ortometrik düzeltmenin hesabı için

$$\epsilon_{OK} = \sum_A^B \frac{g - g_o}{g_o} \Delta h + \frac{g_A - g_o}{g_o} H_A - \frac{g_B - g_o}{g_o} H_B.$$

yaklaşık eşitliğinden yararlanılmıştır.

Hesaba giren nivelman noktaları arasındaki yükseklik farklarının fazla oluşu ve g_o değerinin $\gamma = 39^\circ$ için alınışından, değerleri çok büyük çıkmışlardır.

Buradan nivelman ve yerçekimi ölçü noktalarının ortometrik yükseklik hesabı için uygun seçilmemiş olduğu da anlaşılmaktadır.

Çizelge II' den görüleceği üzere, ϵ değerinin nivelman halkası hatlarına dağıtımında ancak ϵ_{min} eşitliği sonuçları kullanılabilicektir. Ancak bu suretle, bu dağıtımdan alt derece nivelman bağlantıları için bir sakınca doğuyacaktır.

Bu dağıtımda, hatlara düşen ϵ_{min} payı o hat içindeki nivelman noktalarına uzaklıkla orantılı bir düzeltme şeklinde olmalıdır.

Çizelge III' de değişik yollarla bulunan ϵ değerleri birarada gösterilmiştir.

Açıklanlığı şekilde yerçekimi etkilerinin geometrik nivelmana uygulanması, ilerde ihtiyaç duyulacak çeşitli bilimsel yükseklik sistemlerine geçiş için hazırlanmış bir nivelman ağının oluşmasını sağlayacak ve özellikle yalnız nivelman değerlerine önemli bir değişikliğin getirilmemiş ol-

ması nedeniyle bu nivelman ağına alt kademe nivelman ölçülerinin bağlanmasında gerçekiminin dikkate alınması gerekli görülmeyecektir.

ÇİZELGE II

NİVELMAN HALKASI	NİVELMAN HATTI NO. İSMİ	ORTOMETRİK DÜZELTME	DİNAMİK DÜZELTME	MİNİMUM DÜZELTME
I.	1. Konya-Manavgat	- 67.75	- 33.51	- 3.13
	2. Manavgat-Antalya	+ 12.15	+ 0.97	+ 1.34
	3. Antalya-Afyon	+ 44.44	+ 29.69	+ 1.21
	4. Afyon-Konya	+ 8.22	- 0.12	- 2.26
	TOPLAM = - ε	- 2.94	- 2.97	- 2.84
II.	5. Eskişehir-Sivrihisar		+ 6.11	- 0.72
	6. Sivrihisar-Afyon		- 1.98	- 1.77
	7. Afyon-Kütahya		- 0.59	+ 1.65
	8. Kütahya-Eskişehir		- 3.37	+ 0.93
	TOPLAM = - ε		+ 0.17	+ 0.09
III.	9. Afyon-Dinar		- 4.76	- 1.97
	10. Dinar-Denizli		- 13.30	+ 1.10
	11. Denizli-Aydın		- 6.75	- 3.54
	12. Aydın-İzmir		+ 0.04	- 5.94
	13. İzmir-Salihli		+ 0.52	+ 3.28
	14. Salihli-Uşak		+ 13.35	- 0.23
	15. Uşak-Afyon		+ 3.56	- 0.51
	TOPLAM = - ε		- 7.34	- 7.81
IV	16. İzmir-Erdemir		- 0.10	- 5.84
	17. Edremit-Balıkesir		- 0.04	+ 0.74
	18. Balıkesir-İzmir		- 0.44	+ 4.29
	TOPLAM = - ε		- 0.58	- 0.81
V.	19. Malatya-Elazığ		+ 4.32	- 0.45
	20. Elazığ-Diyarbakır		- 13.05	- 0.27
	21. Diyarbakır-Narlı		- 1.45	+ 0.59
	22. Narlı-Malatya		+ 12.29	+ 2.65
	TOPLAM = - ε		+ 2.11	+ 2.52
VI.	23. Konya-Uluakışla		+ 19.06	- 0.40
	24. Uluakışla-Tarsus		- 53.07	- 0.12
	25. Tarsus-Silifke		- 0.23	+ 0.09
	26. Silifke-Manavgat		- 0.51	- 5.69
	1. Manavgat-Konya		+ 33.51	+ 3.13
	TOPLAM = - ε		- 1.24	- 2.99

Değerler cm. cinsindendir.

GİZELGE III.

<i>NİVELMAN HALKASI</i>	[L] (km.)	ϵ_{OK} cm.	$\epsilon_{DK.}$ cm.	ϵ_{MIN} cm.	<i>YALIN NİVELMAN KAPANMA HATASI cm.</i>
I	913	+ 2.94	+ 2.97	+ 2.84	- 3.89
II	425		- 0.17	- 0.09	5.12
III	832		+ 7.34	+ 7.81	- 7.10
IV	518		+ 0.58	+ 0.81	- 0.43
V	864		- 2.11	- 2.52	- 3.82
VI	1091		+ 1.24	+ 2.99	-10.34

KAYNAKLAR :

1. Von H. Bodemüller

*Beitrag zur Schwerekorrektion
geometrischer Nivellements.
DKG Reihe A, NO 26*

2. W. Grossmann

*Symposium über die Bedeutung der
Gravimetrie für die Geodesie.
DKG Reihe A, NO 32*

3. M. Kneissl

*Wissenschaftliche Referate
DKG Reihe A, NO 9*

4. K. Ramsayer

*Die Schwerereduktion von Nivellements
DKG Reihe A, NO 6*

5. K. Ramsayer

*Schwererduktionen des Badisch -
Württembergischen Haupthöhennetzes.
DKG Reihe A, Nr. 22*

6. K. Ramsayer

*Genauigkeitsuntersuchungen der
Schwerereduktion von Nivellements.
DKG Reihe A, NO 31*