

Baz dereceleri ve Mevzii bir nirengi işine ait bir bazın ölçülmesi

Yazan :

Yüks. Müh. Yb.

Enver Başaran

1 — Her hangi bir nirengi işinin sıhhati; Bunun için yapılacak olan ufkı ve şakılı kontrol ile anlaşılır. Bir nirengi cincir veya şebekesinin ufkı kontrolu Baz, Semt, ve koordine ile ve şakılı kontroluda Nivelman veya Trigonometrik kot değerlerile yapılır. Bir nirengi ameliyesinde bu iki kontrol tesciz edilir nisbetlerde oldukları takdirde yapılan iş şayani itimattır, aksi takdirde gerek ufkı ve gerekse şakılı ölçülerin tekrarlanması icap eder.

Yukardaki kontrol unsurlarının her biri önemle üzerinde durulacak bahisler olup bu yazda bizi ilgilendiren en esaslı kontrol unsuru baz olacaktır.

Malum olduğu veçhile bazlar; Yapılan herhangi bir nirengi işinde uzunluk kontrolu olarak kullanılırlar. Bunların kontrolu temin edişleri; başlangıçta (Meselâ bir üçgen zincirinde) malum bir kenar veya uzunluk ve hesap sonundada bir kontrol uzunluğu olarak rol oynamalarıdır.

Yapılacak olan nirenginin derecesine göre bazların inceliğinin sağlanması lâzım gelip bu inceliğe görede (birinci, ikinci, üçüncü derece) baz ve mesahası icap etmektedir. Bu yazda kısmen Amerikan ve kısmen Avrupa litaraturuna göre baz hakkında bilgi verilecektir.

Baz ölçülerinde arzu edilen incelik ve sıhhati temin için hararettten dolayı uzama faktörleri çok küçük olan invar tel veya şeritleri kullanılmakta olup herhangi bir ölçü esnasında bu tellerin ayarda kullanılan standart ağırlık miktarile gerilmeleri temin edilmelidir. Bazlar umumiyetle düz arazide seçilir ve ölçülür. Pek müstesna ve zaruri hallerde demiryolu üzerinde büyük bir masrafa lüzum kalmadan ve ayrıca zamandan da tasarrufu sağlamak suretile baz ölçülebilir.

2 — İstenilen triangulasyon derecesine göre bazlarda (1, 2, 3) dereceye ayrılmaktadır ve bunların ölçülerile sonunda elde edilecek ihtimali veya vasatî hata mikdarlarının küçüklüğüne ve bundan elde edilecek bir nisbeten göre; dereceye tefrikleri mümkün olmaktadır.

a - Bazların kolayca mesaha edilebilmeleri ve istenilen inceliği verebilmeleri için bunları takriben birer kilometrelük küçük kısımlara ayırmalı (son kısım müstesna) ve buna ilâvetende bütün bazda takriben bir birine

eşit olan üç büyük bölüme ayırmalıdır. Bu bölümlerin başı, bir kısmın başından başlarken sonuda yine her hangi bir kısmın sonunda nihayete eren elidirki ölçü ve hesap işlerinde kolaylık çekilsin. Bazların (50) metrelilik invar şeritlerile ölçüldüğü takdirde bir kilometrelik kısımlara ayrılması kolay olursada (24) metrelilik invar tellerile ölçüldüğü vakit ancak baz kısımları (1008) metrelilik (42) porteden teşkil etmek mümkün olabilecektir.

Bu esasa göre ölçülen I. D. bazların kilometre olarak ayrılan kısımlarındaki ihtimali hata $P = 0.6745 \sqrt{\frac{\sum v^2}{n(n-1)}}$ formülü ile hesaplanır.

Bütün bazın ihtimali hatası ihtimali hatası da, her kısma ait ihtimali hata kareleri toplamlarının cezir murabbâna eşittir. Yani

$$B_p = \sqrt{p_1^2 + p_2^2 + p_3^2 + \dots + p_n^2} \text{ olur.}$$

Buna göre bir birinci derece bazın ihtimali hatası $1/1.000.000$ nu geçmemelidir. Bu incelik, vasatî hata cinsinden takriben :

$\text{İhtimali hata} = 0.6745 \sqrt{\frac{\sum v^2}{n(n-1)}}$ olmasından ötürü ($I. h = 0.6745 \cdot m$) dir. Burada $m = \text{vasatî hatadır.}$

$$m = \frac{1}{1.000.000 \times 0.6745} = \frac{1}{674500} \approx \frac{1}{700000}$$

olarak bulunurki bu haddi geçmemelidir. Yani birinci derece bazların inceliği $1/1.000.000, 1/2.000.000, 1/3.000.000 \dots \dots 1/5.000.000$ ve daha ince olabilir.

b) II. Derece baz için : de yine bir kilometrelik bir kısma ait ihtimali hata $= 0.6745 \cdot \sqrt{\frac{\sum v^2}{n(n-1)}} = 0.6745 \cdot m$ olup bu formülünden faydalananarak bütün baza ait olarak bulunan ihtimali hata ile elde edilecek inceliğin $1/500.000$ den daha büyük olmamasına dikkat etmelidir.

Buna göre vasatî hataya tekabül eden takribi incelik :

$$= \frac{1}{500.000 \times 0.6745} = \frac{1}{337.250} \approx \frac{1}{350.000} \text{ mikdarını geçmemelidir.}$$

(Amerikan kitaplarında baza ait incelik ihtimali hata ve Avrupada da vasatî hata ile bulunmakta olduğundan ikiside gösterilmiştir) yani bu çeşit bazların inceliği $1/250.000, 1/200.000$ olamaz ve $1/400.000, 1/500.000$ ve daha ince olabilir.

c) III. Derece baz için : de aynı ihtimali hata formülünden faydalananarak bazın inceliği $1/250.000$ olmalı ve bu haddi geçmemesine dikkat etmelidir. Bunu izah için arazide bir kilometrelik bir baz ölçügümüzü ve bundaki ihtimali hatayıda (0.004) metre olarak bulduğumuzu kabul edecek olursak ; Bu baza ait incelik :

$\frac{0.004}{1000} = \frac{4}{1\,000\,000} = \frac{1}{250\,000}$ olarak bulunur. Eğer bu bir kilometrelilik bazın ölçüsündeki ihtimali hata (4) milimetreden biraz fazla olursa $\frac{1}{250\,000}$ nisbeti bulunamayacak ve baza ait ölçünün tekrarı lâzım gelecektir. Biran için hatayı (5 mm.) olarak kabul edecek olursak :

$\frac{0.005}{1000} = \frac{5}{1000000} = \frac{1}{200\,000}$ olduğu görürki buda istenilen $1/250\,000$ inceliğini sağlayamadığından bu durumda bazın tekrar ölçümü lâzımdır : Dolayısıle vasatî hataya tekabül eden incelik.

$= \frac{1}{250\,000 \cdot 0.6745} = \frac{1}{168625} \approx \frac{1}{170\,000}$ olarak bulunurki bundan daha aşağı meselâ : $\frac{1}{160\,000}, \frac{1}{150\,000}$ ve $\frac{1}{140\,000}$ olmamalı ve $\frac{1}{180\,000}, \frac{1}{190\,000}, \frac{1}{200\,000}$ ve hatta daha ince olması tercih edilmelidir. Yukarda verilen ihtimali hatanın vasatî hata cinsinden kıymetide takriben şu suretle bulunur.

Ihtimali hata $= 0.6745 \cdot m = \frac{2}{3} \cdot m$ olarak kabul edilebileceğinden $0.004 = \frac{2}{3} \cdot m$ buradan $m = \frac{0.012}{2} = 0.006$ metre olur.

Yukarda aranan baz inceliklerini temin için bilhassa birinci ve ikinci derece nirengi zincir ve şebekelerinin istinat edeceği bazların invar şerit veya telleri ile ölçümü lâzımdır. İvar % 35 şî nikel ve % 65 çelik olan bir halita olup uzama emsali çok azdır ve bir derece hararet tehvüdü için takriben 0.000 003 dür.

Buna mukabil üçüncü derece mahiyette olan bir nirengi şebekesinin istinat edeceği herhangi bir bazda invar ve bulunmadığı takdirde çelik şeritlede ölçülebilir ve bu gibi işlerde umumiyetle (20 metre) uzunluğundaki çelik şeritlerin kullanılması tercih edilmelidir. Bu çelik şeritlerin birer derece uzama emsali (0.0000115 ile 0.0000126) arasında değişir ve lüzumlu hesaplarda bu emsalın herhangi birisi kullanılabilir.

3 — Yapılan triyangulasyonun nevine ve bilhassa incelik derecesine göre bazlarında birinci, ikinci ve üçüncü derece olarak tesbit ve kesafetlerinin tayin edilmesi lâzımdır. İncelik derecesi daima $1/1.000\,000 \dots\dots 1/5,000\,000$ ve daha ince olarak ölçülen birinci derece bazların sıklığı ; (10 - 25) üçkenden ibaret olan ve şekil kuvveti ($\Sigma R_i = 80$) olan ve hiç bir zaman (110) nu geçmeyecek bir şekilde hazırlanan zincirlere göre tayin ve tesbit edilmelidir. Bu gibi bazların arası takriben (130 - 200) kilometre olabilir. Birinci derece bazların uzunlukları hiç bir zaman (5) kilometreden küçük olmamalı ve (5 ile 15) kilometre arasında seçilmelidir.

Her hangi bir birinci derece başlangıç bazından kontrol maksı dile ikinci bir birinci derece baza düşüldüğü zaman uzunluktaki farkın hiç bir zaman $1/25,000$ den büyük olmaması lâzımdır. (Açı ve dili muadeleleri tahakkuk ettiği takdirde.)

İkinci derece bazların sıklığı yine zincire ait şekil kuvvetile tayin edilirki bunlarda da iki baz arasındaki şekil kuvveti normal olarak ($\Sigma R_i = 100$) olmalı ve (130) zu geçmemelidir. Bunlarda bir bazdan diğer baza düşme inceliğide $1/10.000$ den daha aşağı olmamalıdır. İkinci derece bazların tülleri (3 - 6) kilometre arasında olabilir.

Üçüncü derece bazların sıklığı içinde iki baz arasındaki normal şekil kuvveti ($\Sigma R_i = 125$) olmalı ve (175) si katıyyen geçmemelidir. Bunlarda bir başlangıç bazından başlayıp diğer kontrol bazına düşüldüğü zaman düşme hatası $1/5.000$ den daha büyük olmamalıdır. Bu gibi bazların tülleri (1 - 3) kilometre olabilir.

Her üç cins bazda düz yerlerde seçilmeli ve meyli (% 8) den fazla olmamalıdır.

4 — Yukarda adı geçen üç cins bazında dikkatli ve itinalı olarak ölçülmesi lâzım gelmektedir, bunların mümkün mertebe hakiki uzunluklarının bulunabilmesi için birinci derece bazların 24 metrelik (eğer 50 metrelik invar şeritleri varsa bunlarda ölçülebilir) üç muhtelif invar telile (gidiş ve dönüş olmak üzere altı değer elde edilir) ve yahutta altı muhtelif değer elde etmek için altı muhtelif invar telile bir defa ölçmek kâfidir.

Bazlar ölçülürken kısımlara ayrıldığından telin üçü gidiş ve diğer içinde dönüş istikametinde ölçüye katılırlar ve diğer kısımlarda buna göre ölçülür v her kısım için altı değer (sira değiştirerek) elde edilir.

İkinci derece bazlarında iki muhtelif invar teli kullanmak ve her birile gidiş dönüş yapmak suretile dört değer elde etmek üzere ölçülmesi kâfidir.

Üçüncü derece bazlarında ; iki muhtelif invar teli kullanmak ve gi- diş bir telle dönüşte diğer bir telle olmak üzere iki muhtelif değer elde etmek suretile ölçülmelidir. İnvar teli bulunmassa ayarlanmış iki muhtelif çelik şerit kullanmak ve her birile bir gidiş ve dönüş olmak üzere dört değer elde etmek suretile bazın ölçülmesi kâfidir. Bu gibi çelik şeritlerin sıfır taksimatı olan baş tarafındaki (10) cm. lik kısmında milimetre taksimatı olduğundan portelerin ölçülüşünde kolaylık çekilir.

5 — Hakiki baz uzunluğunu bulmak için lüzumlu düzeltmeler :

Ölçülen herhangi bir bazın hakiki uzunluğunu doğrudan doğruya bulmaya imkân yoktur. Bazın hakiki ve mümkün mertebe doğru değerini bulmak için aşağıdaki düzeltmelerin yapılması lâzımdır.

a) Meyil düzeltmesi :

Bu düzeltme ölçü sehpası veya kazıklarının, arazi durumu icabı aynı yükseklikde olmamalarından ileri gelir ve baz başından baz sonuna kadar yapılan nivelman ölçülerinden faydalananmak suretile $(c = \frac{h^3}{2L} + \frac{h^4}{8L^3})$

Formülü ile her ölçülen porte için hesaplanır.

Bu düzeltmenin miktarı daima (—) dir. Bu formülde (h) sehpası müsirleri arasındaki yükseklik farkı; (L) ise telin (24) metre olan tulü ve (C) de düzeltme mikdardır.

b) Alinyuman düzeltmesi :

Buda bir baza ait porte kazıklarının veya sehpalarının bazın hakikî mihverine nazaran sağa veya sola kaçıklığından mütevellid hataya ait bir düzeltme olup meyil tashihinde görüldüğü gibi aynı formülle hesaplanır ve işaretü (—) dir. Bu düzeltme miktarı çok az olup eğer kazık ve sehpalar iyi hazırlanmış ise portelerin ve neticede bazın tulüne ait tesiri az olur.

c) Hararet düzeltmesi :

Bazlar muhtelif derececi hararete ölçüldüklerinden kullanılan invar tellerinin uzayup kısalmasından dolayı nazara alınan bir düzeltme olup aşağıdaki formülle :

Hararet düzeltmesi $= + K \cdot L (t - t_0)$ bulunur.

Burada :

K = Uzama emsali = 0.0000003 (dahada küçük olabilir)

t = Porte ölçüsü yapılrken ölçülen hararet (termometre ile)

t_0 = Telin ayarı esnasındaki hararet

L = Telin uzunluğu (metre cinsinden)

Bu düzeltme (+) veya (—) olabilir çünkü (t) hararet derecesine tabidir.

d) Ayar düzeltmesi :

Her telin ayarı esnasında tesbit edilmiş hakiki bir uzunluğu olduğundan ölçülen baz portelerinde; her telin ayarlı tulü kullanılmışcasına gerekli ölçünün yapılmış olması lazımdır. Bu fark; zahirî olarak (24) metre olan invar teli uzunluğunun kendi ayarı esnasındaki hakiki uzunluğu arasındaki milimetre cinsinden cüzi bir fark olup (+) veya (—) olabilir. Şayet ayarlı telin hakiki uzunluğu (24 metre) den küçükse porte hesaplandakı bu düzeltme (—) ve (24 metre) den büyükse (+) olarak hesaba girer.

e) İnhinadan mütevellit düzeltme :

Invar telleri; ağırlıklarından dolayı iki sehpası arasında bir inhina

göstermektedir. Bu inhina telin uzunluğuna tesir etmekte olduğundan bunun mikdari aşağıdaki formülle,

$$C_s = -\frac{n}{24} \left(\frac{w}{t} \right)^2 L^3$$

bulunur. Burada

n = İnvár teli uzunluğunun istinat sehpası veya kazıkları arasında müsavatan taksim edilmiş adedi.

L = İstinad sehpaları arasındaki telin uzunluğu (metre cinsinden)

W = İnvár telinin bir metre tulünün gram cinsinden ağırlığı

t = Gram cinsinden gerilme miktarıdır.

Bir misâl olarak (50) metrelîk bir telin üç noktada istinat ettiğine ve (15) kilogramla gerildiğine göre :

$n = 2$ olarak malûm olduğundan :

$L = 25$

$W = 25.8$ gr.

$$C_s = -\frac{1}{24} + 2 \times 25.8^2 \times 25^3 \frac{1}{15000^2} = -0.00385$$

metre olur.

Şayet baz ölçüsü (24) metrelîk invarla yapılrsa bu formülde ona göre lüzumlu mikdarlar konacaktır.

F = Ölçülen baz uzunluğunun deniz yüzüne indirilme tashihi aşağıdaki formülle yapılmaktadır.

$$b = B - B \frac{h}{R_\alpha} + B \frac{h^3}{R_\alpha^3}$$

Burada :

b = Deniz yüzüne indirilen bazın tulü

B = Ölçülen bazın tulü

h = Ölçülen bazın bulunduğu yerin denizden olan yüksekliği (metre cinsinden)

R_α = Arz sathına ait inhina yarı çapı (meridiyen semtine göre)

g - Bu yukarıdaki düzeltmeler Birinci ve İkinci derece baz ölçülerinde tefferruatiyle tatbik edilirlerde üçüncü derece baz ölçülerinde yalnız aşağıdaki düzeltmelerin yapılması kâfidir.

Meyil düzeltmesi

Hararet düzeltmesi

Ayar düzeltmesi

Deniz yüzüne indirme

6 — Baz ölçülerinde (kısımlarda) muhtelif iki değer arasındaki farkın

tesbit edilen muayyen bir haddi aşmaması lâzımdır. Bu farklar; ölçülen I, II ve III. Derece bazlarda sırasile milimetre cinsinden olmak üzere 10 mm.

V_K ; 20 mm. V_K ve 25 mm. V_K (burada K ölçülen kısmın kilometre cinsinden olan uzunluğudur) mikdarını geçmemeli ve geçerse ölçüler tekrarlanmalıdır.

7 — Mevzii bir nirengi işi için III. derece bir bazın 20 metrelük çelik şeritle ölçülmesi ve inceliğinin bulunması :

XI nci Şubece birinci derece bazlar esaslı bir surette ve fennin icap ettirdiği şekilde ölçüldüğü için onlar hakkında bir şey ilâve edilmeyecektir.

a - Mevzii bir bazın ölçülmesi için bazın yeri temizlenir ve iki ucu takriben tesbit ve tayin edilir ve bu uçlara ölçüye mani olmayacağı şekilde iki işaret dikilir. Bu gibi bazların uzunluğu (1 - 2) kilometre arasında olduğundan bir teodolitle dikkatlice bazın ortasına o şekilde girilirki baz uçları ve âlet mümkün mertebe düz bir hat üzerinde bulunsun ve bu temin edilmiş olsun.

b - Ortaya girilen teodolitle evvelâ bazın bir ucundaki işarete bakmak ve ufki vidayı hiç oynatmamak suretile (80 cm.) uzunluğundaki ağaç kazıkların bir istikamette olmak üzere çakılması lâzımdır. Yalnız bu kazıkların takriben (40 cm.) kadar yere gömmeli ve (40 cm.) kadarda toprak üzerinde bırakmalıdır. Burada en mühim iş bu kazıkların; baz başındaki işaret esas tutulmak ve aralarında takriben 20 metre mesafe olmak üzere (bunun için 20 m. çelik şerit kullanılır) bir hizada zemine çıkılmasıdır. Yalnız bu kazıkların araları daima 20 metreden bir az küçük ve meselâ (0 - 50 milimetre noksası) olarak çakılmalıdır. Çünkü 20 metrelük çelik şeritlerle 20 metreden fazla bir kısmı fazla bir taksimat olmadığından dolayı ölçmek mümkün değildir. Bu suretle çakılan kazıkların tam üst ortasına dikkatlice ve iyice birer toplu işgne çakılırsa hakiki ölçüde bu toplu işnelerin başları adeta birer müşir vazifesi görecektir. Ortaya girilen teodolitle yapılan bu kazıklama ve tahdit işi alete en yakın yere kadar yapılır. Çakılan kazık ebadı (4 x 6 x 80 cm.) olabilir.

Bunu müteakip âlet ve sehpası hiç yerinden oynatılmaksızın yalnız umumî ufki vida gevşetilmek suretile bazın diğer ucundaki işarete bakılır ve bu esas göz önünde tutulmak suretile aynı kazık çakma işi 20 metre aralıklla burada da aynı şekilde yapılır ve bu iş bitirilir. Bu suretle ölçümü istenen baz 20 metrelük porteler halinde tahdit ve tesbit edilmiş olurken ölçüye başlamak mümkün demektir.

c) Bazın ölçülmesi :

Böyle bir bazın ölçümü için evvelâ 20 metrelük çelik şeridin bir esasla ayar edilmiş olması ve milimetre cinsinden nekadar küçük veya büyük olduğunun tesbit edilmesi lâzımdır. Ölçüyü yepmek üzere elimizde bulunan çelik şeridin (20°) derece harareti ve iki tarafından onar kilog-

ramlık ağırlıkla çekilmek suretile ayar edildiğini ve uzunluğunun (0.4 mili metre noksan) yani tulünün (19.9996) metre olarak tesbit edildiği anlaşılmış olsun.

Bu çelik şeritle bazın ölçülmesi için takriben beş elemana ihtiyaç vardır. Bunlardan ikisi şeridi tatbik eden ileri ve geri okuyan ve diğer ikiside ileri ve gerideki onar kilogramlık çekisi sağıyan (yaylı ve kilogramı gösterir müşirli tertibatla) ağırlıkçalar ve biride kâtip olup porte ölçülerini yazar ve her porte ölçüldükçe her hangi bir hassas termometre ile hararet derecesini okur ve yazar. Tahdid de portelerin tulü daima 20 metreden küçük olmak üzere tertip ve tesbit edilmiş olduğundan burada geri rasıtın vazifesi çelik şeridin 20 metre çizgisini portenin gerideki müşire (gerideki toplu iğnenin başına) ve ilerdeki rasıtın vazifesinde şeridin sıfır ucundaki milimetre taksimatını ilerdeki müşire (ilerdeki toplu iğnenin başına) tatbik edip portenin 20 metreden küçük (noksan) olan mikdarını milimetre olarak okumak ve kâtibe yazdırmaktan ibarettir. İllerde ölçüye ait verilen misallerde gidiş ölçüsü sütünundaki (— 25.6 ; — 12.3 ; — 01.6 ve en sondaki — 16.2 mm.) mikdarlar ; bu portelerin ; 20 metre den bu mikdarlar kadar küçük olduğunu gösterir yanı porteler ; (19,9744, ve 19,9877) metre olarak büyük rakamlı değilde bunların 20 metreden küçük olduğunu gösterir rakamlarla ifade edilmiştir. (Verilen misalde bir defa tatbikle porte ölçülüyü gösterilmişse de ekseriya portenin ölçüsünde iki ve hatta üç tatbik yapılır ve vasatisi kullanılır.) Yalnız bu iki rasıt, şeridi müşirlere tatbik ederken ağırlıklarla onar kilogramla çekisi tam manasiyle sağlanmış olacaklardır. Okunuşlarda dikkat edilecek nokta ağırlıkçaların onar kilogramla şeridi çektilerini (tamam diyerek) bildirmeleri ve bu anda arka rasitta çeliğin 20 metre çizgisini arka müşire tatbik ederek onunda tamam diye bağırması üzerine öndeeki rasit ilerdeki müşirden portenin milimetre cinsinden olan kiraatini yapmak ve kâtibe yazdırmak suretile portenin ölçüsü tamamlanmış olur.

Bazın başından başlamak ve her porte ölçmek suretile sonuna kadar baz ölçülür. Yalnız bir çelik şeritle böyle mevzii bir nirengi işine ait bazın dört defa ölçümü kâfi. gelir gibi görülmekte isede (iki gidiş ve iki dönüş demektir) varsa iki muhtelif çelik şeridin kullanılması tercih edilmeli ve her bir çelik şeritle gidiş geliş ölçüsü yapılmalıdır.

Baz ölçülürken biri tarafından da gerekli nivelmanın (portelere ait meyil düzeltmeleri) için yapılması lâzımdır. Bu suretle kazık üzerinde bulunan müşirlerin (toplu iğne başlarını) her porte için yükseklik farkları elde edilmiş olacağından bununla her porteye ait meyil tashihî yapıılır.

Baza ait nivelmanın gidiş ve geliş olarak yapılması lâzım olup porteye ait meyil tashihinin gidiş ve geliş yükseklik farkının ortalaması (vasatisi) alınmak suretile hesaplanması kâfidir. (Nivelman ölçüsü bazın gidiş ölçüsüle dönüş ölçüsünü takip etmelidir.

Bu gibi mevzii baz ölçüsünde : Her porteye ait ölçülerle (milimetre cinsin her porte için yapılan kıraatler) yine her porteye ait meyil düzeltme mikdarları ve çelik şeridin ayar düzeltme mikdarlarının ayrı ayrı toplamaları ; bazın genel uzunluğu ile işlem yapılmalı ve harareten mütevellit düzeltme içinde her porte için ölçülen hararet mikdarları ölçülüp vasatı alınarak yalnız bu vasati ile bütün baz için bir hararet düzeltmesinin yapılması kâfidir. Baz ölçüleri esasında hususi olarak hazırlanmış defterlerin kullanılması lâzımdır.

Bu şekilde bu baz için (4) değer elde edilip ortalaması alındıktan sonra (bazın inceliği bunlarla hesaplanacaktır) deniz yüzüne indirilerek katı uzunluk bulunur ve bu baza istinaden de mevzii bir nirengi şebekesinin hesabı yapılır. (1020) metrelilik yani (51) portelik mevzii bir baz ölçülerek hakiki bir misal verilmek suretile durum daha iyi izah edilecektir.



Bir bazın 20 metrelük bir çelik seritte ölçülüsü
I. Ölçü

NO: 791

20-Eylül-1952

Porte NO:	Portelerin ölçüsü		Meyil Farkı = h (ortalaması)	Meyil düzeltmesi $= h^2 / 2L$	Hararet		Hararet düzeltmesi	Ayar düzeltmesi
	Gidis	Dönüş			Gidis İçin	Dönüş İçin		
1	-25.6 mm.	-26.0 mm.	0.15 m.	-0.6 mm.				
2	12.3	13.2	0.36	3.2				
3	01.6	01.2	0.45	5.1				
4	00.2	01.0	0.66	10.9				
5	01.2	00.4	0.54	7.3				
6	01.5	02.1	0.38	2.0				
7	00.3	00.7	0.32	2.6				
8	08.2	06.6	0.22	1.2				
9	05.0	02.0	0.06	0.1				
10	01.4	02.2	0.10	0.2				
11	00.1	02.1	0.08	0.2				
12	03.5	02.8	0.62	9.6				
13	04.2	04.0	0.34	2.9				
14	02.3	03.7	0.16	0.6				
15	28.2	26.6	0.28	1.2				
16	06.0	05.4	0.34	2.9				
17	10.0	11.0	0.26	1.7				
18	07.2	07.0	0.64	10.2				
19	15.3	14.7	0.82	16.8				
20	20.1	20.5	0.54	7.3				
21	06.5	08.1	0.26	1.7				
22	00.6	00.0	0.20	1.0				
23	15.3	15.7	0.18	0.8				
24	05.3	05.7	0.66	7.8				
25	10.0	12.2	0.34	3.9				
26	06.8	07.0	0.28	2.0				
27	12.6	13.0	0.70	12.3				
28	22.8	22.8	0.64	10.2				
29	13.2	14.2	0.56	7.3				
30	01.6	01.2	0.46	5.3				
31	00.3	00.7	0.34	2.9				
32	10.2	11.6	0.28	2.0				
33	01.6	02.0	0.26	1.7				
34	02.8	02.8	0.30	2.2				
35	13.4	14.6	0.14	0.5				
36	05.2	05.0	0.06	0.1				
37	04.3	04.3	0.08	0.2				
38	12.6	13.6	0.22	1.2				
39	15.3	15.1	0.12	0.4				
40	32.4	33.0	0.44	4.8				
41	00.3	00.3	0.38	3.6				
42	06.4	06.8	0.30	2.2				
43	28.6	28.2	0.24	1.4				
44	02.4	03.0	0.68	11.6				
45	05.3	05.7	0.54	7.3				
46	12.2	12.8	0.22	1.2				
47	00.6	01.0	0.18	0.8				
48	03.4	04.4	0.08	0.2				
49	06.8	08.2	0.06	0.1				
50	22.4	22.8	0.04	0.0				
51	16.2	18.0	0.10 m.	0.2				

Toplam -451.6 -463.8

-182.5

Not: Basılıfodeki miktarlar bazın türünü bulurken
kullanılacak

$$\text{Ayar düzeltmesi} = -0.4 \text{ mm} \times 51 \text{ porte} = -20.4 \text{ mm.}$$

(Not : Ayarlı tel -0.4 mm. küçült olduğundan)

Bir bazine 20 metrelük bir çelik seritte ölçüşü
II. Ölçü

no: 791

21-Eyat-952

Porte NO:	Portelerin ölçüsü		Meyil farkı = h (ortalama)	Meyil düzeltmesi $= h^2/2L$	Hararet		Hararet düzeltmesi	Ayar düzeltmesi
	Gidiş	Dönüş			Gidiş İçin	Dönüp İçin		
1	-25.0 mm.	-26.2 mm.	0.16 m.	-0.6 mm.				
2	12.1	13.7	0.35	3.1				
3	01.4	01.2	0.44	4.8				
4	00.6	01.0	0.66	10.9				
5	01.4	01.0	0.55	7.6				
6	01.2	01.8	0.28	2.0				
7	00.8	00.2	0.33	3.7				
8	07.8	08.4	0.22	1.2				
9	04.6	05.6	0.06	0.1				
10	01.0	01.4	0.11	0.3				
11	00.6	01.2	0.08	0.2				
12	03.1	02.5	0.61	9.3				
13	05.0	05.4	0.33	2.7				
14	02.8	03.4	0.16	0.6				
15	28.6	27.6	0.21	1.1				
16	05.0	05.2	0.34	2.9				
17	10.4	11.6	0.25	1.6				
18	07.8	07.2	0.64	10.2				
19	15.0	14.3	0.82	16.8				
20	20.5	20.1	0.55	7.6				
21	06.1	08.0	0.26	1.7				
22	01.0	00.2	0.20	1.0				
23	15.9	15.1	0.18	0.8				
24	05.6	05.2	0.55	2.6				
25	10.6	12.0	0.34	2.9				
26	07.8	07.2	0.29	3.1				
27	13.6	13.2	0.70	12.3				
28	20.0	21.6	0.64	10.2				
29	13.8	14.2	0.55	7.6				
30	02.0	01.8	0.46	5.3				
31	01.0	00.2	0.33	2.7				
32	10.6	11.2	0.28	2.0				
33	01.2	02.2	0.25	1.6				
34	02.0	02.8	0.30	2.2				
35	13.0	14.0	0.15	0.6				
36	06.0	05.4	0.06	0.1				
37	05.0	04.6	0.07	0.1				
38	12.6	13.0	0.22	1.2				
39	15.4	15.0	0.11	0.3				
40	32.0	33.2	0.44	4.8				
41	01.0	01.6	0.38	3.6				
42	06.2	05.8	0.29	2.1				
43	28.2	28.3	0.25	1.6				
44	02.5	02.2	0.67	11.2				
45	06.3	05.7	0.54	7.3				
46	12.1	12.7	0.22	1.2				
47	00.2	00.4	0.18	0.8				
48	02.4	04.0	0.07	0.1				
49	05.9	06.5	0.05	0.1				
50	22.0	22.2	0.04	0.0				
51	16.1	17.3	0.10	0.2				

Toplam -454.8 -465.7

-191.6

Not: Bu sahifedeki miktarlar bazine tutunu kullanılsın.

Gidiş içiin ayar düzeltmesi = -0.4 mm. X 51 porte = -20.4 mm.

(Not: Ayarlı tel - 0.4 mm. küçük oldupundan)

(51) Porte içiin aynı aynı ölçüden hararet toplamı alınmış ve vesatı elinerek (23°6') bulunmuştur.

(51) Porte içiin aynı aynı ölçüden hararet toplamı alınmış ve vesatı elinerek (23°6') bulunmuştur.

Gidiş içiin hararet düzeltmesi = + K . L . (l - l₀) (51 porte) = +0.0000126.20.000 (26.0°-20.0°) 51 = +77.112 mm.
Dönüp içiin hararet düzeltmesi = +0.0000126 X 20.000 (25.6°-20.0°) 51 = +71.971 mm.

Ayar düzeltmesi = -0.4 mm. X 51 porte = -20.4 mm.

20 metrelik çelik serit için meyil düzeltme miktarı

Porteler 7.erasimdeki hot forte	Düzeltme miktari M.m.	Porteler 7.erasimdeki hot forte	Düzeltme miktari M.m.	Porteler 7.erasimdeki hot forte	Düzeltme miktari M.m.	Porteler 7.erasimdeki hot forte	Düzeltme miktari M.m.	Porteler 7.erasimdeki hot forte	Düzeltme miktari M.m.	Porteler 7.erasimdeki hot forte	Düzeltme miktari M.m.
0.01	0.0	0.46	5.3	0.91	20.7	1.36	46.3	1.81	82.1		
0.02	0.0	0.47	5.5	0.92	21.2	1.37	47.0	1.82	83.0		
0.03	0.0	0.48	5.8	0.93	21.6	1.38	47.7	1.83	83.9		
0.04	0.0	0.49	6.0	0.94	22.1	1.39	48.4	1.84	84.8		
0.05	0.1	0.50	6.3	0.95	22.6	1.40	49.1	1.85	85.7		
0.06	0.1	0.51	6.5	0.96	23.1	1.41	49.8	1.86	86.7		
0.07	0.1	0.52	6.8	0.97	23.5	1.42	50.5	1.87	87.6		
0.08	0.2	0.53	7.0	0.98	24.0	1.43	51.2	1.88	88.6		
0.09	0.2	0.54	7.3	0.99	24.5	1.44	51.9	1.89	89.5		
0.10	0.2	0.55	7.6	1.00	25.0	1.45	52.6	1.90	90.5		
0.11	0.3	0.56	7.8	1.01	25.5	1.46	53.4	1.91	91.4		
0.12	0.4	0.57	8.1	1.02	26.0	1.47	54.1	1.92	92.4		
0.13	0.4	0.58	8.4	1.03	26.5	1.48	54.8	1.93	93.3		
0.14	0.5	0.59	8.7	1.04	27.0	1.49	55.6	1.94	94.3		
0.15	0.6	0.60	9.0	1.05	27.6	1.50	56.3	1.95	95.3		
0.16	0.6	0.61	9.3	1.06	28.1	1.51	57.1	1.96	96.3		
0.17	0.7	0.62	9.6	1.07	28.6	1.52	57.8	1.97	97.3		
0.18	0.8	0.63	9.9	1.08	29.2	1.53	58.6	1.98	98.3		
0.19	0.9	0.64	10.2	1.09	29.7	1.54	59.4	1.99	99.3		
0.20	1.0	0.65	10.6	1.10	30.3	1.55	60.2	2.00	100.3		
0.21	1.1	0.66	10.9	1.11	30.8	1.56	60.9				
0.22	1.2	0.67	11.2	1.12	31.4	1.57	61.7				
0.23	1.3	0.68	11.6	1.13	31.9	1.58	62.5				
0.24	1.4	0.69	11.9	1.14	32.5	1.59	63.3				
0.25	1.6	0.70	12.3	1.15	33.1	1.60	64.1				
0.26	1.7	0.71	12.6	1.16	33.7	1.61	64.9				
0.27	1.8	0.72	13.0	1.17	34.3	1.62	65.7				
0.28	2.0	0.73	13.3	1.18	34.8	1.63	66.5				
0.29	2.1	0.74	13.7	1.19	35.4	1.64	67.4				
0.30	2.2	0.75	14.1	1.20	36.0	1.65	68.2				
0.31	2.4	0.76	14.4	1.21	36.6	1.66	69.0				
0.32	2.6	0.77	14.8	1.22	37.2	1.67	69.8				
0.33	2.7	0.78	15.2	1.23	37.9	1.68	70.7				
0.34	2.9	0.79	15.6	1.24	38.5	1.69	71.5				
0.35	3.1	0.80	16.0	1.25	39.1	1.70	72.4				
0.36	3.2	0.81	16.4	1.26	39.7	1.71	73.2				
0.37	3.4	0.82	16.8	1.27	40.4	1.72	74.1				
0.38	3.6	0.83	17.2	1.28	41.0	1.73	75.0				
0.39	3.8	0.84	17.6	1.29	41.6	1.74	75.8				
0.40	4.0	0.85	18.1	1.30	42.3	1.75	76.7				
0.41	4.2	0.86	18.5	1.31	42.9	1.76	77.6				
0.42	4.4	0.87	18.9	1.32	43.6	1.77	78.5				
0.43	4.6	0.88	19.4	1.33	44.3	1.78	79.4				
0.44	4.8	0.89	19.8	1.34	44.9	1.79	80.3				
0.45	5.1	0.90	20.3	1.35	45.6	1.80	81.2				

20 metrelik çelik şeritle ölçülen mevzii bir bazın katı değerleri ve inceliginin hesabı

	I. Ölçü	Dönüş	Gidiş	II. Ölçü	Dönüş
51 porte x 20	= 1020.0000 m	1020.0000 m	1020.0000 m	1020.0000 m	1020.0000 m
Portelerin milimetre ölçüleri toplamı	= 4516	- 4698	- 4548	- 4657	
51 porte ölçüsü	= 1019.5484	1019.5302	1019.5452	1019.5343	
Portelerin meyil düzeltme toplamı	= - 1825	- 1825	- 1816	- 1816	
51 porteye alt hararet düzeltmesi	= 1019.3659	1019.3477	1019.3636	1019.3527	
51 porteye alt tel ayar düzeltmesi	= + 745	+ 668	+ 771	+ 719	
Düzeltmelerden sonraki bazın uzunluğu	= 1019.4404	1019.4145	1019.4145	1019.4246	
	= - 204	- 204	- 204	- 204	
	= 1019.4200 m	1019.3941 m	1019.4203 m	1019.4042 m	

Buradan : Ölçülerin toplamı ve bunu müteakip ortalamaları alınacak olursa

$$1 \quad 1019.4200 \text{ m}$$

$$2 \quad 1019.3941$$

$$3 \quad 1019.4203$$

$$4 \quad 1019.4042$$

$$\frac{4077.6386}{4} = 1019.4096 = \text{vasatı baz} = B$$

Ölürülen bazın deniz yüzüne indirilmesi :

$h = 100 \text{ m}$ olduğuna göre

$\phi = 39$ derece ve $\alpha = 0$ grat (yani baz meridyen istikametine)

Buradan :

$$\log B = 3.008349$$

$$\log h = -2.000000$$

$$\log R_\alpha = \underline{-7.196500}$$

$$\lg B, h/R_\alpha = \underline{-2.204849}$$

Deniz yüzüne düşme mikdarı = $B, h/R_\alpha = -0.01603 \text{ m}$

Buradan :

$$\text{Deniz yüzüne düşülen baz} = b = B - \frac{B h}{R_\alpha} = 1019.4096 - 0.0160 = 1019.3936 \text{ m olur.}$$

Ölçülen bazın inceliği

Ölçü vasatısı	Ölçüler	v	v ²
1019.4096	—	1019.4200 = —	0.0104 0.0001
1019.4096	—	1019.3941 = +	0.0155 0.0002
1019.4096	—	1019.4203 = —	0.0107 0.0001
1019.4096	—	1019.4042 = +	0.0056 0.0000
			<hr/> 0.0004 = Σv^2

Baza ait vasati hata :

$$m = \sqrt{\frac{\sum v^2}{n(n-1)}} = \sqrt{\frac{0.0004}{4(4-1)}} = \sqrt{\frac{0.0004}{12}}$$

$$\begin{aligned} Lg \quad 0.0004 &= 4.602060 \\ \text{Colg } 12 &= 2.920819 \\ &= 5.522879 : 2 \end{aligned}$$

$$\log m = 3.761439$$

$$m = 0.00577$$

$$B = 1019.4096 \pm 0.00577 \text{ m olur.}$$

$$\text{Bu vasati hataya görede bazın inceliği} = \frac{0.00577}{1019.4096} = \frac{1}{176670}$$

olur.