

Szabálytalan poligonok arányos felosztása.

Irla: *Mezey Rezső*, m. kir. főerdőmérnök.

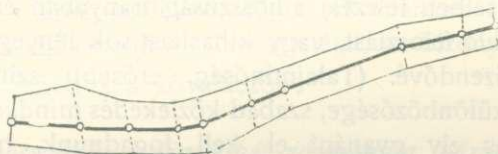
Földmives emberek között termett és ott tanultam igazságnak ismerni azt a közmondást, hogy: „aki korábban szánt, többet szánt“. Ennek az alapja és okai egészen naturálisak. Teljesen igaz az, hogy a földtulajdon — egészen a legszélső mértani határvonalig — a földbirtokosé; azé, aki azt megvette vagy örökölte stb. Egyuttal egészen igaz az is, hogy az ekevas, kivált a jobbfejta, 60 *cm*-nyire is kilöki a kivájt földet a jobb oldalra. Erről tehát senki sem tehet, mert hiszen ilyen jó ekéje minden gazdának lehet. Az meg éppen helybenhagyott dolog, hogy a földet körben kell szántani. Értem ezt úgy, hogy az eke visszajövet is dolgozik és éppen ezért a munkát a szántóföldnek vagy a közepén kell kezdeni és jobbra is, balra is folytatva, a széle felé haladni és bevégezni, vagy megfordítva: a két szélén kezdeni és a közepén bevégezni. No és még hozzá az a bizonyos emberi gyarlóság. Az, amelyik mindig ott sompolyog az eke mögött, már t. i. a gazda mögött. Mintha valahogy a szomszéd földjét könnyebben vágná a szerszám és az igavonó jószág is kénytelen a jobb lábával a szomszéd földjére is lépni, mikor a szélső barázdát huzza. Olyankor mintha a gazdája is elnézőbb és szórakozottabb volna.

Igy beszélnek, erről mesélnek a tagosítási térképek és a kataszteri szelvények. Az a töméntelen parcella, amiknek a két oldala valamikor hajdanában egyenes volt és most egymást szorongatva, lehetetlenre cizfrázzák a „mappát“.

Hogy ezek a soktörésű, mindenféle alaku oldalak mikor fognak megint visszaegyenesedni, vagy hogy fognak-e valamikor egyáltalában, az nagyon kétséges, sőt alig hihető, mert a magyar a jussát nem engedi. „Ott akarok szántani, ahol az öregapám szántott“; és nagy rátartisággal megköveteli az „indzsellértől“, hogy amikor egy ilyen, hétszer görbült örökséget ketté kell vágni, hát az olyan akkurátusan legyen csinálva, hogy abból egy talpalatnyi se hiányozzék. Éppen ezért nem ajánlom egy kollegámnak sem, hogy csak egyszer is belekezdjen az irracionális és transcendens számok magyarázgatásába, mert akkor

még azt a kis bizalmat is elvesziti, ami még volt talán; kivált ha az igazságos megosztás úgy üt ki, ahogyan az osztozkodó felek közül valamelyik nem gondolta, vagy nem remélte.

P. községben láttam, hogy a (1. ábrán) rajzolt szőlőterületet két emberséges parasztgazda úgy felezte, hogy a polygon szélességét több helyen nagy lelkiismeretességgel együttesen megmérték mérővesszővel (ejtsd: czollstokk), annak a felét jobb ügyre is méltó gondossággal kiszámították, végül pedig ezen felező pontokat saját kézierővel húzott egyenesekkel összekapcsolták és legvégül pedig — mindketten igen meg valának elégedve. Mikor két ilyen jámbor és istenfélő keresztyén akad össze, oda holmi indzsellér teljesen fölösleges. Először is azért, mert ami kaputos ember „eszí a más kenyerét“, az mind egy szálíg „rossz csont“. Még ezer szerencse, hogy ebben a tekintetben a fiskálisok meg a nótáriusok néhány lépést előttünk lábatlankodnak.



1. ábra.

Rösteltem szakemberek előtt sokat magyarázni, hogy ez az ideozajolt felezés, habár a laikus előtt igazságosnak látszik is, éppen az igazságot szolgálja a legkevésbé.

Akinek az ivhez hasonló parcella homoru oldala jut, az jelentékenyen kevesebbet kap. Más alaku sokszögeknél pedig és általánosságban mindig az kap kevesebbet, amelyiknek a fenti felosztási mód mellett a részekre osztásból kikerült trapézok rövidebb oldalaiból több jut. Sőt még kevesebb, ha a feldaraboláskor nem trapézok, hanem egészen szabálytalan alaku négyszögek, vagy éppen háromszögek keletkeznek, ami különben mindenkori eset, mert a szabálytalan poligonok oldalai, legalább a térképek adatai szerint, csak kivételesen párhuzamosak.

Talán néha-néha segítségére lehetek azon kollégáimnak, akik hasonló és olykor nagy pontosságot igénylő, kényes természetű kérdésekben a magán, vagy a birói szakértő feladatát teljesítik,

ha az alábbiakban a szabálytalan poligonok felezésének, illetőleg bizonyos, előre megszabott arány szerint való felosztásának néhány czélszerű eljárási módját és alakját bemutatom; szigoruan alkalmazkodva az analitikai tételekhez és ahhoz a megközelíthető pontossághoz, illetőleg mérési és számítási hibahatárokhoz, amelyek a földméréstan mennyiség-tani levezetései és bizonyításai szerint megengedhetők.

Tárgyalom először a fentihez hasonló, tehát a szélességhez képest feltűnően hosszú poligonok arányos felosztását, azután pedig a hossz és szélességre nézve körülbelül egyforma kiterjedésű sokszögekét, végül pedig azon különösebb eseteket, amikor a sokszög teljes szabálytalanságánál fogva, az előzőleg leírandó módszereknek egyes analitikai tételei alkalmazhatók csupán, de maga az eljárás teljes egészében nem.

Az első esetre nézve megjegyzem, hogy az arányos felosztás (a legtöbb esetben felezés) a hosszúság irányában értendő, mert a keresztben való felosztást, vagy kihatást sok lényeges körülmény teheti mellőzendővé. (Talajminőség, erősebb szintkülönbségek, mívelési ág különbözősége, szabad közlekedés mindkét vég felé stb.)

Általános elv gyanánt el kell fogadnunk, hogy ha már az egész térkép ilyen határvonalai bizonyos következetességgel (nem szabályossággal) ki vannak görbitve, akkor az ujonnan kitűzendő osztóvonal ne csak igazságos voltával, de alakjával is lehetőleg illeszkedjék a többi közé. Kell ez annál is inkább, mivel az egyenes vonallal való osztás a legtöbbször lehetetlen, sőt olykor bele sem esnék a poligonba, vagy pedig olyképen szelné azt, hogy a részek egyike, vagy másika a helyes gazdasági kezelésre válnék alkalmatlanná.

A legközönségesebb: a hosszukás poligon egyik, többször tört oldalának bizonyos sugárrendszerben való eltolása. A sugárrendszer pólusa, mint majd alább látható, önmagától adódik, az eltolódás pedig kétféle:

Az egyik az, hogy az eltolt új poligon szakaszai párhuzamosak a régiékkal, a másikonál pedig a törési pontok futnak ugyanilyen sugárrendszer minden megfelelő sugarán egyenlő távolságra.

Az előttünk álló ezen feladatnak ilyképen való megoldásához az elemző síkmértan és a geodézia ismert tételeivel többféle eljárás vezet.

Mindenesetre a leglényegesebb a meglevő állapotnak a lehetőségig pontos felvétele, azért, mert a további számítások csakis erre támaszkodnak és a felvételnél elkövetett hibák azokon is végig kísérnek. Ugyanezért nagyon kívánatos a rendelkezésre álló (pontosnak feltételezett) térkép adatait a természetben levőkkel összehasonlítani, annál is inkább, mert a kataszteri térképek csak 0·1 öl pontosságot adhatnak. A térkép anyagának összehuzódásából eredő hibák egész öltre is mehetnek.

Figyelemre méltó az is, hogy a számítások után nyert eredmények abszolút pontosságot nyújtanak, illetőleg irrationális számok is szerepelvén, a pontosság határa egészen tetszésünktől függ, míg a szerkesztett távolságoknak körzövel való bemérésekor ezen előnyöktől elesünk.

Valahányszor tehát a számítás és a körzőmérés között választhatunk, mindig a számításhoz kell fordulnunk. Most is csak távolságról szólok, miután a térképen fekvő szöget szögmérővel lemérni, úgyszólván nem is „illik”: ott a „Carnot” tétel, az bizonyosan pontos.

Az eljárási módok a következők:

1. §. *A hosszukás poligon két záróvonala párhuzamos.*

1. A fent említett kétféle eltolási módot egygyé teszi azon eset, amikor a poligon két végső, vagyis záróvonala párhuzamos, mint az a 2. ábrán látható. Ezen ritkán előforduló esetben t. i. a sugárrendszer pólusa a végtelenben lévén, a szerkesztendő új poligon szakaszai párhuzamosak a régiekkel, de ugyanakkor a törési pontok is ugyanazon távolsággal tolódnak el.

A felosztandó parcella tehát akár a jó térképről, vagy még helyesebben a természetben felvett adatok alapján, lehetőleg kicsiny ($1'' = 20^0$ vagy $1'' = 10^0$) mérczében megszerkesztendő.

Ismernünk kell mindenekelőtt az egész felosztandó földrészlet egész (T) és az ebből, bizonyos arány szerint kihasítandó (t) területek számbeli nagyságát. Az eltolás pedig most is, mint mindenkor, $+$ vagy $-$ irányban történhetik aszerint, amint a parcella innenső, vagy tulsó határvonalát szemeltük ki arra, hogy azt a szabadon választható tengelyrendszer valamelyik tengelyétől távolítsuk, vagy ahhoz közelítsük. A tengelyrendszert pedig a legcél-

szerübben úgy vesszük fel, hogy a tengelyek valamelyike essék össze az egyik záróvonallal.

Előre kell bocsátanom, hogy a sokszög, illetőleg annak rendtelensége úgy ezen, mint a további példákban is, a tételek élesebb feltüntetése végett, *tulzott*.

A 0. 1. 2. . . . n . pontok tehát az y tengely irányában olyképen tolandók el a x tengelytől, hogy:

$$[t_1 + t_2 + t_3 \dots + t_n] = t \dots \dots \dots \text{I.}$$

kiegyszerítést nyerjen, ahol t azon területrészzel egyenlő, amennyi az arányosan felosztandó parcellából valamelyik részesülőnek jut. A 2. ábrán az egész felosztandó terület nincs kirajzolva, hanem ezuttal, valamint az alább következő tételeken is, csupán az eltolandó, innenső határvonal van felvéve.

Legyenek az ismert és körzövel pontosan bemért pontok rendszámai: 1 $\{x_1 | y_1$ 2 $\{x_2 | y_2 \dots \dots n \{x_n | y_n$ a keresetteké pedig:

$$1_1 \{ \xi_1 | \eta_1 \quad 2_1 \{ \xi_2 | \eta_2 \dots \dots n_1 \{ \xi_n | \eta_n.$$

Ha már most az előbb mondottak szerint, az egyes szakaszok párhuzamosan eltolódnak, vagyis az

$(1-1_1) = (2-2_1) = (3-3_1) = \dots (n-n_1)$ távolságok azonosak maradnak, látnivaló, hogy a $t_1, t_2, t_3, \dots t_n$ területrészek mindenike egy-egy paralelogram és nagyságuk:

$$t_1 = [x_1 - o] [\eta_1 - y_1]; \quad t_2 = [x_2 - x_1] [\eta_2 - y_2] \dots \text{általánosan}$$

$$t_n = [x_n - x_{(n-1)}] [\eta_n - y_n]. \text{ De mert}$$

$$[\eta_1 - y_1] = [\eta_2 - y_2] = [\eta_3 - y_3] = \dots = [\eta_n - y_n] = \eta: \text{ lesz.}$$

$$t = \{ [x_1 - x_0] + [x_2 - x_1] + [x_3 - x_2] + \dots + [x_n - x_{(n-1)}] \} \eta$$

A zárójel között levő tagok az első és utolsó kivételével megsemmisülnek, marad

$$t = [x_n - x_0] \eta$$

és ebből

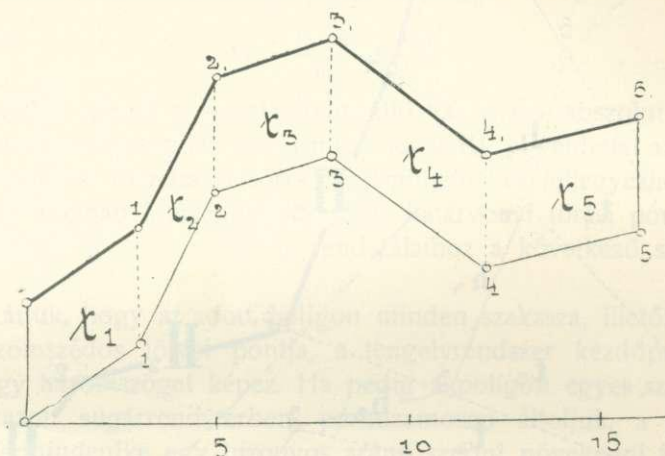
$$\eta = \frac{t}{x_n} \dots \dots \dots \text{II.}$$

Például legyen a 2. ábra szerint $n=5$, azaz $x_5=16$ és $y_5=5$ és tegyük fel, hogy ezen parcella olyképen osztandó fel hosszirányban, hogy abból 48 \square egység jusson az egyik

részesülő félnek, akkor az y tengelylyel párhuzamos irányban kitüzendő közös „ η ” a II. alak szerint:

$$\eta = 48:16 = 3 \text{ hosszegység.}$$

Az új határvonal kitüzéséhez külön tengelyrendszer és ordináták felvétele a természetben nem kell, különösen, ha jó boussole-műszer áll rendelkezésünkre. Ekkor az új határvonal egyszerre kitűzhető a régi határvonal bármely pontjáról a felvett tengelyrendszer, illetőleg a záróvonalak csapószögével és az η távolsággal. Ezen kényelmes eset azonban igen ritka és a következőkben azon, majdnem kivétel nélkül mindenkor van tárgyaltva, hogy t. i.



2. ábra.

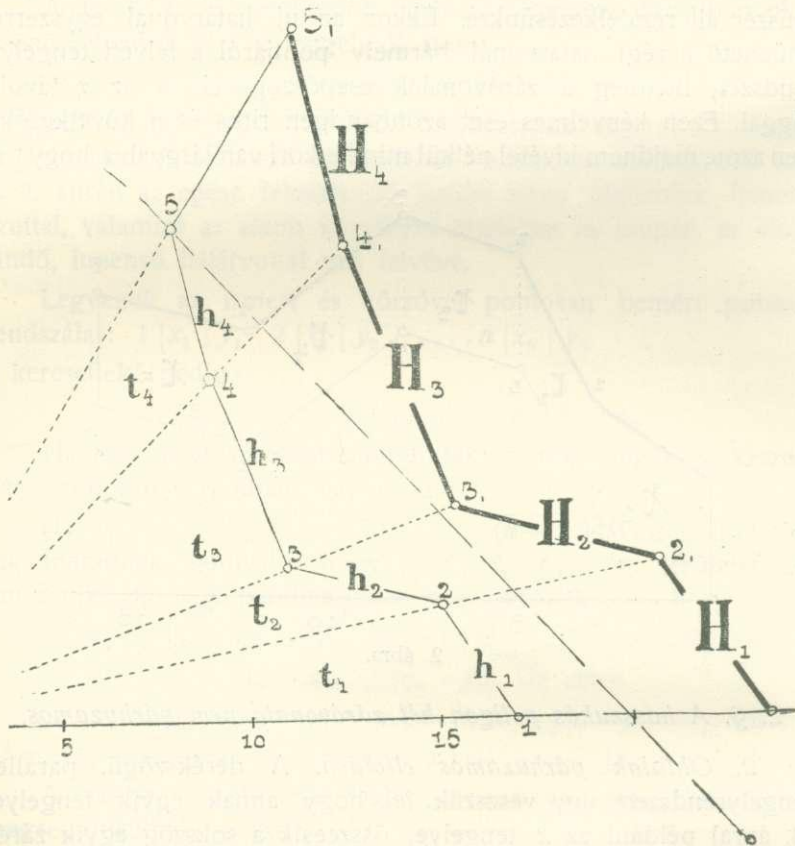
2. §. A hosszukás poligon két záróvonala nem párhuzamos.

2. Oldalak párhuzamos eltolása. A derékszögű, parallel tengelyrendszert úgy veszünk fel, hogy annak egyik tengelye, (3. ábra) például az x tengelye, összeesik a sokszög egyik záróvonalával; az y tengelyt pedig ott állítjuk fel, ahol a két záróvonal $(1-1_1)$ és $(5-5_1)$ találkozik. Ez a metszéspont lesz a tengelyrendszer kezdőpontja is, ahonnan minden egyes törési ponton keresztül sugarat húzunk.

Ez a tengelyrendszer a 3. ábrán a könnyebb megérthetés kedvéért meg van ugyan szerkesztve, de a gyakorlatban csak igen ritkán szerkeszthető meg teljes egészében, mert a záróvonalak

hajlásszöge rendszerint kicsiny és így igen hosszú szögcszakaszokat kapnánk.

Ehelyett a gyakorlatban a meg nem rajzolható rendszájakat, illetőleg csupán az abszcisszákat inkább kiszámítjuk, mivel a számi-



3. ábra.

tás, mint már említve volt, mindig pontosabb eredményeket ad, mint a hosszú távolságoknak körzővel való mérése. Az igen hegyes szög alatt találkozó egyenesek metszéspontjának megállapításánál pedig, még nagyítólencse alatt is, sok jut a szembecslésre. A jóval rövidebb ordináták azonban pontos mérés útján veendőek fel.

Az abszcisszák számítása, az analízis szerint, a következőképen történik.

Az n -ik sugáron, illetőleg a poligon záróvonalának meghosszabbításán, a már felvett n -ik ponton kívül felveszünk még egy pontot s annak ordinátáját a többi törési pontokéval együtt felvesszük, vagyis körzővel lemérjük. Az abszcisszák teljes hossza ugyan be nem mérhető, de az azok közötti különbségek igen.

Ha tehát az n -ik sugáron felvett külön pontot m -el jeleztük, lesz (két ponton átmenő egyenes egyenlete)

$$\frac{y_n - y_m}{x_n - x_m} = tg \alpha_{(1, n)} = \frac{y_n}{x_n}$$

és ebből

$$x_n = \frac{y_n [x_n - x_m]}{y_n - y_m} \dots \dots \dots \text{III.}$$

Miután pedig a számlálóban álló $(x_n - x_m)$ abszolút értéke közvetlenül mérés útján megismerhető, a III. egyenlettel az összes törési pontok abszcisszái sorra kiszámíthatók és feljegyezhetők.

Az ujonnan kitüzendő sokszögű határvonal törési pontjainak $\xi_1 | \eta_1; \xi_2 | \eta_2 \dots \dots \dots \xi_n | \eta_n$ rendszálaihoz a következő számítás vezet.

Látjuk, hogy az adott poligon minden szakasza, illetőleg két-két szomszédos törési pontja, a tengelyrendszer kezdőpontjával egy-egy háromszöget képez. Ha pedig a poligon egyes szakaszait ugyanazon sugárrendszerben, párhuzamosan eltoljuk, a háromszögek mindenike egy bizonyos arány szerint növekedni fog olyképen, hogy

$$[t_1 + t_2 + t_3 + \dots + t_n] \lambda = [T_1 + T_2 + T_3 + \dots + T_n].$$

Ezen egyenlőségből eleve kitűnik, hogy az egyes háromszögek nem növekednek ugyanazon arányszám szerint és

$$\lambda t_1 \geq T_1; \lambda t_2 \geq T_2; \dots \dots \dots \lambda t_n \geq T_n$$

Ez azt jelenti, hogy a „ λ ” viszony csakis az egész terület-összegre vonatkozhatik. Ez a reláció meghatározható és kiszámítható azon tételből, hogy ugyanazon két sugár közé vont párhuzamosok által alkotott háromszögek hasonlóak, vagyis szögeik egyenlők, oldalaik és magasságaik között pedig a viszony állandó. Ezért:

$$\frac{T_1}{t_1} = \frac{S_1 M_1}{s_1 m_1}; \quad \frac{T_2}{t_2} = \frac{S_2 M_2}{s_2 m_2}; \quad \dots \dots \dots \frac{T_n}{t_n} = \frac{S_n M_n}{s_n m_n},$$

ahol $S_1 S_2 S_3 \dots S_n$ a tengelyrendszer kezdőpontjától a keresett új töréspontokig vont sugarak, az $s_1 s_2 s_3 \dots s_n$ pedig az ismert töréspontokig vont sugarak hosszát jelentik.

Az $M_1 M_2 M_3 \dots M_n$: a két-két sugár által képezett nagyobbik, az $m_1 m_2 m_3 \dots m_n$: az ugyanazon sugarak által képezett kisebbik háromszögek magasságának mértékei.

Mint ahogy továbbá ugyancsak a hasonlóságnál fogva

$$\frac{S_1}{s_1} = \frac{M_1}{m_1}, \quad \frac{S_2}{s_2} = \frac{M_2}{m_2}, \quad \dots \dots \frac{S_n}{s_n} = \frac{M_n}{m_n},$$

azért

$$\frac{T_1}{t_1} = \frac{S_1^2}{s_1^2}; \quad \frac{T_2}{t_2} = \frac{S_2^2}{s_2^2}; \quad \frac{T_3}{t_3} = \frac{S_3^2}{s_3^2} \dots \dots \frac{T_n}{t_n} = \frac{S_n^2}{s_n^2} \dots \dots \text{IV.}$$

Látjuk azonkívül, hogy a két szélső sugár kivételével, a többiek mindenike két-két szomszédos háromszögnek közös oldala, ezért az első háromszög oldalainak viszonya a 2, 3, 4, ... $(n - 1)$ háromszögig folytatódólagosan azonos marad. Vagyis

az I. háromszögben	$\frac{S_1}{s_1} = \frac{S_2}{s_2}$	}	és eb' ől
a II. " "	$\frac{S_2}{s_2} = \frac{S_3}{s_3}$		
...		
az $(n - 1)$ " "	$\frac{S_{(n-1)}}{s_{(n-1)}} = \frac{S_n}{s_n}$		
	$\frac{S_1}{s_1} = \frac{S_2}{s_2} = \frac{S_3}{s_3} \dots \dots = \frac{S_n}{s_n}$		

és hasonlóképen

$$\left(\frac{S_1}{s_1}\right)^2 = \left(\frac{S_2}{s_2}\right)^2 = \left(\frac{S_3}{s_3}\right)^2 = \dots \dots \left(\frac{S_n}{s_n}\right)^2 \dots \dots \text{V.}$$

Ha ezt a IV. egyenletsoporttal egybevetjük, akkor

$$T_1 = t_1 \left(\frac{S_1}{s_1}\right)^2; \quad T_2 = t_2 \left(\frac{S_2}{s_2}\right)^2; \quad T_3 = t_3 \left(\frac{S_3}{s_3}\right)^2 \dots \dots;$$

$$T_n = t_n \left(\frac{S_n}{s_n}\right)^2$$

összegezés és a közös tényező kiemelése után pedig

$$[T_1 + T_2 + T_3 + \dots \dots T_{(n-1)}] = [t_1 + t_2 + t_3 + \dots \dots t_{(n-1)}] \left(\frac{S_1}{s_1}\right)^2$$

$$\left. \begin{aligned} H_1 &\equiv \xi_2 y_2 - \eta_2 (x_2 - x_1) - \xi_1 y_2 = 0 \\ S_2 &\equiv \xi_2 y_2 - \eta_2 x_2 = 0 \end{aligned} \right\} \text{determinánsokkal}$$

$$\xi_2 = \frac{-x_2 \xi_1 y_2}{-x_2 y_2 + y_2 [x_2 - x_1]} = \frac{-\xi_1 x_2 y_2}{-x_1 y_2} = x_2 \frac{\xi_1}{x_1} : \dots \text{IX/a}$$

$$\eta_2 = \frac{-\xi_1 y_2^2}{-x_1 y_2} = y_2 \frac{\xi_1}{x_1} : \dots \dots \dots \text{IX/b}$$

Az előzetes feltevésekből és az ábrából kivehető, hogy $s_1 = x_1$ és $S_1 = \xi_1$, vagyis, hogy mind a kettő ugyanazon számbeli értéket fejez ki, azért

$$\xi_2 = x_2 \frac{\xi_1}{x_1} = x_2 \frac{S_1}{s_1} = x_2 \sqrt{\lambda}$$

és ugyanígy

$$\eta_2 = \dots y_2 \sqrt{\lambda}$$

Ugyanez analitikailag bizonyítható a szerkesztendő új poligon többi rendszálaira is. És pedig VII. szerint

$$H_2 \equiv \xi_3 (y_3 - y_2) - \eta_3 (x_3 - x_2) + \eta_2 (x_3 - x_2) - \xi_2 (y_3 - y_2) = 0$$

ξ_2 és η_2 már ismert értékeit helyettesítve és a szorzásokat elvégezve, lesz

$$\begin{aligned} H_2 &\equiv \xi_3 (y_3 - y_2) - \eta_3 (x_3 - x_2) - \sqrt{\lambda} (x_2 y_3 - x_3 y_2) = 0 \\ \text{és } S_3 &\equiv \xi_3 y_3 - \eta_3 x_3 = 0 \end{aligned}$$

A H_2 egyenletben a $\sqrt{\lambda}$ együtthatója egyszerűbben is kifejezhető, amennyiben az $(x_2 y_3 - x_3 y_2)$ kifejezés mint tudjuk és mint majd alább bizonyítva is lesz, nem egyéb, mint a $[2, 3, 0]$ pontok által alkotott háromszög kétszeres területe: vagyis $2 t_2$. Ezen rövidítés beállításával

$$\begin{aligned} \xi_3 &= \frac{-2 x_3 \sqrt{\lambda} \cdot t_2}{-x_3 (y_3 - y_2) + y_3 (x_3 - x_2)} = \frac{-2 x_3 \sqrt{\lambda} \cdot t_2}{-[x_2 y_3 - x_3 y_2]} = \\ &= \frac{2 x_3 t_2 \sqrt{\lambda}}{2 t_2} = x_3 \sqrt{\lambda} \dots \dots \dots \text{IX/c} \end{aligned}$$

És így tovább, ugyanezen uton nyerjük

$$\begin{aligned} \xi_4 &= x_4 \sqrt{\lambda} & \eta_4 &= y_4 \sqrt{\lambda} \\ \dots & & \dots & \\ \xi_n &= x_n \sqrt{\lambda} & \eta_n &= y_n \sqrt{\lambda} \end{aligned}$$

Hátra van még a $\lambda = T/t$ értékének meghatározása:
A $(t_1 t_2 t_3 \dots t_{n-1})$ területrészek azon háromszögek, amelyeket

a sokszög egyes szakaszai a tengelyrendszer középpontjával képeznek. Területük pedig a rendszálak segítségével az imént mondott és bizonyítani ígért módon számíthatók: T. i.

$$2t_1 = [x_1 y_2 - x_2 y_1]$$

$$2t_2 = [x_2 y_3 - x_3 y_2]$$

$$2t_3 = [x_3 y_4 - x_4 y_3]$$

$$\dots \dots \dots$$

$$2t_{(n-1)} = [x_{(n-1)} y_n - x_n y_{(n-1)}]$$

t. i. a háromszögek száma egygyel kevesebb, mint a sugaraké:

Ismerve tehát ilyképen a $t = [t_1 + t_2 + t_3 + \dots + t_{(n-1)}]$ terület számszerinti nagyságát, ebből a $T = [T_1 + T_2 + T_3 + \dots + T_{(n-1)}]$ értékét úgy kapom, ha a t értékéhez a felosztás alá kerülő parcellából kihasítandó arányos rész számszerinti értékét hozzáadom.

3. A feladat ezekkel elméletileg meg is volna oldva, gyakorlatilag azonban még nem, mert a kitűzés körül még van fontos kívánni való.

Nem is vélem lehetségesnek, hogy az így felvett tengelyrendszer a természetben is kitűzhető legyen, legfeljebb csak igen-igen kivételes és ritka esetben. Gondoskodnunk kell tehát és pedig még a helyszineléskor oly alapvonalról, amely a természetben is és a térképen is határozott két pontjában adva van és amelyről a reá vonatkoztatott rendszálak nehézség nélkül kitűzhetők legyenek. Ezen egyenes egyidejűleg a poligonon felveendő és a térképre szerkesztendő. A 3. ábrán ez a szaggatott $o'x_1$ egyenes, ami egyuttal az új eltolás elforgatott tengelyrendszernek is tekintendő.

Az új és régi rendszálak közötti viszonyt — talán nem fölösleges repetitórium gyanánt — igen rövidesen ismertetem.

A 4. ábrán az új tengelyrendszer kezdőpontja $a | b$ rendszálakkal csuszott, s a tengelyek ezenkívül α szöggel fordultak $+$ irányban. Az ábrából a P pont régi rendszálainak, az új tengelyrendszerre vonatkoztatott értékei közvetlenül leolvashatók. És pedig:

$$x = x_1 \cos \alpha + [a - y_1 \sin \alpha]$$

és
$$y = y_1 \cos \alpha + x_1 \sin \alpha + b$$

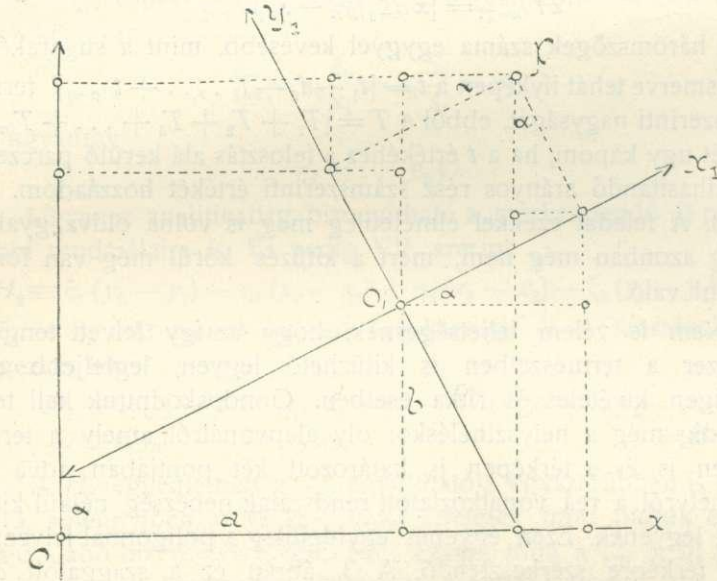
Míthogy itt az $x_1 | y_1$ rendszálak értékeit, mint ismeretleneket keressük, a két lineáris egyenlet ezek szerint rendezendő, vagyis:

$$x_1 \cos \alpha - y_1 \sin \alpha - (x - a) = 0$$

$$x_1 \sin \alpha + y_1 \cos \alpha + (b - y) = 0$$

A determináns értéke szembetűnő: $\cos^2 \alpha + \sin^2 \alpha = 1$, és így

$$\left. \begin{aligned} x_1 &= -[b - y] \sin \alpha + (x - a) \cos \alpha = x_1 = (x - a) \cos \alpha + \\ &\quad + (y - b) \sin \alpha \\ y_1 &= -[(b - y) \cos \alpha + (x - a) \sin \alpha] = y_1 = -(x - a) \sin \alpha + \\ &\quad + (y - b) \cos \alpha \end{aligned} \right\} X.$$



4. ábra.

4. Ezen egyszerűen és röviden bizonyított végeredmények alkalmazásával a 3-ik ábrán felvett és — mint említettem — tulzottan rendetlen poligon kitűzésénél követendő gyakorlati eljárást veszem sorra.

A 3-ik ábra úgy van felvéve, hogy a III. egyenlet mellőzésével az abszcisszáik is közvetlenül vannak lemérve, mely mérések szerint: $[n = 5]$.

$$x_1 = 17; \quad y_1 = 0$$

$$x_2 = 15; \quad y_2 = 3$$

$$x_3 = 11; \quad y_3 = 4$$

$$x_4 = 9; \quad y_4 = 9$$

$$x_5 = 8; \quad y_5 = 13$$

Az (1–5) poligon oly teleknek az egyik határvonala (a másik oldal kirajzolása fölösleges), amelyből 85 □-mértékegység hasítandó ki.

Az egyes oldalak és a tengelyrendszer kezdőpontja által képezett háromszögek területének összege

$$\begin{aligned} & \frac{1}{2} [(x_1 y_2 - x_2 y_1) + (x_2 y_3 - x_3 y_2) + \dots + (x_4 y_5 - x_5 y_4)] = t \\ & = \frac{1}{2} [17.3 - 15.0 + 15.4 - 11.3 + 11.9 - 4.9 + 9.13 - 9.8] \\ & = \frac{1}{2} (51 + 60 - 33 + 66 - 36 + 117 - 72) = \frac{186}{2} = \\ & = 93 \text{ □-egység (pl. öl).} \end{aligned}$$

Ha ehhez hozzáadjuk a lehasítandó 85 □-egységet, úgy

$$T = 93 + 85 = 178 \text{ □-egység.}$$

$$\text{Ebből: } \sqrt{T} | t = \sqrt{\frac{178}{93}} = \sqrt{\lambda} = 1.3835$$

Az új poligon rendszámai tehát a IX/a, IX/b stb. szerint

$$\begin{array}{ll} \xi_1 = 1.3835 \times 17 = 23.52; & \eta_1 = 1.3835 \times 0 = 0 \\ \xi_2 = 1.3835 \times 15 = 20.75; & \eta_2 = 1.3835 \times 3 = 4.15 \\ \xi_3 = 1.3835 \times 11 = 15.22; & \eta_3 = 1.3835 \times 4 = 5.53 \\ \xi_4 = 1.3835 \times 9 = 12.45; & \eta_4 = 1.3835 \times 9 = 14.45 \\ \xi_5 = 1.3835 \times 8 = 11.07; & \eta_5 = 1.3835 \times 13 = 17.98 \end{array}$$

Az elméletileg felvett tengelyrendszer koordinátáit ilyképen megismerve, ezen számadatokat a valóságban is kitzüzhető tengelyrendszerre kell vonatkoztatnunk.

Tegyük fel, hogy a 3. ábrán az 5. és az 0' pontok azok, amelyek a természetben is fellelhetők és amelyekről teljes határozottsággal megállapítható az is, hogy ezen pontok az alapul vett, (legtöbbször kataszteri) térkép felvétele és szerkesztése óta, helyváltozást nem szenvedtek.

$$\text{Az 5, mint már felvettük } \begin{cases} x_5 = 8 \\ y_5 = 13 \end{cases} \text{ és } 0' \begin{cases} a = 23 \\ b = -3.25 \end{cases}$$

Ezen utóbbi $a | b$ rendszálok tehát, az előadottak szerint, a többiekkel egyidőben történt bemérés eredményei.

A tengelyrendszer elfordulásának szögét, illetőleg annak tangensét a két ponton átmenő egyenesnek, a régi tengelyrendszerre vonatkoztatott egyenlete adja.

$$\frac{y_5 - b}{x_5 - a} = \text{tg } \alpha = \frac{13 + 3.25}{8 - 23} = -1.08333$$

A X. egyenlet szerint azonban ugyanezen szögnek sinus és cosinus függvényeire lévén szükségünk, azokat logaritmus, vagy függvénytábla nélkül, vagy — mondjuk — annak hiányában teljes pontossággal ki is számíthatjuk, tudva azt, hogy

$$\sin \alpha = \frac{\operatorname{tg} \alpha}{\sqrt{\operatorname{tg}^2 \alpha + 1}} \quad \text{és} \quad \cos \alpha = \frac{1}{\sqrt{\operatorname{tg}^2 \alpha + 1}}$$

Ha tehát

$$\sqrt{(-1.08333 + 1)} = 1.4743,$$

ugy

$$\sin \alpha = \frac{-1.08333}{1.4743} = -0.73481 \quad \text{és} \quad \cos \alpha = \frac{1.0000}{1.4740} = 0.67829$$

A tangens és sinus: — előjelű, a cosinus: +, tehát az x tengely a legelsőbben felvett forgatási iránynyal ellenkező irányban fordult $\operatorname{arc. tg}: 1.08333 = 47^\circ 7'4''$ -el. Miután pedig az új y tengelyt a O' -ben vettük fel, azért és mint a következőkből is kitűnik, az új ξ' rendszálat —, a η' rendszálat pedig + előjelekkel kapjuk. Szóval a kiszámított poligon az új tengelyrendszer II. negyedében fekszik, ami azonban a kitűzésre nézve egészen mellékes, miután csakis az abszolút értékek érdekelnek.

Példaképen a $2'$ pont új rendszálat a X. szerint

$$\begin{aligned} \xi_2' &= (\xi_2 - a) \cos \alpha + (\eta_2 - b) \sin \alpha = [20.75 - 23.00] 0.67829 - \\ &\quad - [4.15 + 3.25] 0.73481 = -6.97 \\ \eta_2' &= -[\xi_2 - a] \sin \alpha + (\eta_2 - b) \cos \alpha = +[20.75 - 23.00] 0.73481 + \\ &\quad + [4.15 + 3.25] 0.67829 = +3.37 \end{aligned}$$

A gyakorlati célszerűség megkívánja, hogy az egyes rendszálatok mindenike önállóan, tehát a többitől függetlenül tűzessék ki, nehogy az egyiknél esetleges számítási tévedésből, vagy a szem és a rendelkezésünkre álló műszerek és eszközök pontatlanságából becsuszott hiba, a többire ugyanugy, vagy sokszorozva átvessék.

Ha tehát parallel tengelyrendszerrel dolgozunk, minden egyes abszcissza ugyanazon x tengely [bázis] ugyanazon kezdőpontjától mérendő, vagyis nem helyes abszcisszákülönbségeket egy más, már kitűzött hasonló ponttól mérni.

Ennek biztosítása és könnyítése végett ajánlatos, ha az alapvonalat a kezdőponttól kiindulva 10—20—30 stb. egységű távolságokra előre beosztjuk a szükség szerinti hosszúságig és ezen beosztás helyességét, visszafelé történő esetleg ismételt mérésekkel ellenőrizzük

és a netalán szükséges kiigazításokat teljesítjük. Tapasztalás mutatja, hogy a mérőszalag, kivált ha az más-más két munkás kezébe kerül, a lazább, vagy erősebb megfeszítés szerint, 10 ölenként 4–6 hüvelyk eltéréseket is hozhat.

A polárisrendszerben való kitézésnél ugyanezen oknál fogva és értelemben, a polárszög mindig a sarktengelytől számítandó és mérendő.

5. *Megoldás az egyenes „normális” egyenletével.* Az egyenes „normális”, vagy Hesse-féle alakja, ferdeszögű tengelyrendszer esetén:

$$x \cos \alpha + y \cdot \cos (\omega - \alpha) - p = 0$$

derékszögű tengelyrendszerben pedig $[\omega = 90^\circ]$

$$x \cdot \cos \alpha + y \cdot \sin \alpha - p = 0 \quad \text{XI.}$$

ahol tudvalevőleg „ p ” (perpendicularum vagy normális) a tengelyrendszer kezdőpontjától az egyenesre vont merőlegesnek a hosszát, vagyis az egyenesnek a tengelyrendszer kezdő pontjától mért távolságát jelenti; α pedig ezen normálisnak az x tengelytől tevőleges irányban mért elhajlása.

Tudjuk továbbá, hogy az egyenes általános egyenlete bár-mikor átalakítható a Hesse-féle alakra úgy, hogy az

$$ax + by + c = 0$$

egyenlet minden tagját a $\sqrt{a^2 + b^2}$ tényezővel elosztom és ekkor

$$\frac{a}{\sqrt{a^2 + b^2}} = \cos \alpha; \quad \frac{b}{\sqrt{a^2 + b^2}} = \sin \alpha; \quad \text{és} \quad -p = \frac{c}{\sqrt{a^2 + b^2}}$$

A jelen feladat megoldásához az egyeneseket két-két pont által meghatározott formában kapjuk és ezen értelemben a poligon valamely szakaszának általános egyenlete:

$$x[y_k - y_{(k-1)}] + y[x_{(k-1)} - x_k] + [x_k y_{(k-1)} - x_{(k-1)} y_k] = 0 \quad \text{XII.}$$

Ezt a normális alakra hozni szándékozván, az átszámító tényező az előzők szerint:

$$\mu = \frac{1}{\sqrt{(x_{(k-1)} - x_k)^2 + [y_k - y_{(k-1)}]^2}}$$

Ha tehát a XII. egyenlet minden tagját megszorozzuk ezen „ μ ” tényezővel, úgy ránk nézve egyelőre érdekes, utolsó tag lesz:

$$\frac{[x_k y_{(k-1)} - x_{(k-1)} y_k]}{\sqrt{[x_{(k-1)} - x_k]^2 + [y_k - y_{(k-1)}]^2}} = p$$

Ámde a nevező nem egyéb, mint a k és $(k-1)$ számú törési pontoknak egymástól való távolsága, vagyis a $(k-1)$ -ik szakasz hossza, p pedig mint a jelen pont elején mondva volt, ugyanezen egyenesnek, vagyis szakasznak (csakis merőleges irányban mérhető) távolsága a tengelyrendszer kezdőpontjától és ezért a

$$(k-1) \times p = [x_k y_{(k-1)} - x_{(k-1)} y_k] \dots \dots \dots \text{XIII.}$$

egyenlet bal oldalán álló szorzat a legtermészetesebben úgy is fogható fel, mint valamely háromszög kétszeres területe. Ez a háromszög pedig a felvett tengelyrendszer által meghatározott sík két bármely pontja és a tengelyrendszer kezdőpontja által van adva. A XIII. egyenlet egyuttal egyik legegyszerűbb bizonyítéka annak, hogy *a sík két pontja és a kezdőpont által képezett háromszög kétszeres területét a síkbeli két pont ismert koordinatáiból alakított determinans adja.* Amire az előzőekben hivatkozás történt és amely szerint a $t_1, t_2, t_3 \dots t_{(n-1)}$ háromszögek területeit kiszámítottuk.

Önmagától következik és az elmondandók folyamán többször elő fog fordulni, hogy ha a determinans megsemmisül, ez azt jelenti, hogy a három pont egy egyenesben fekszik.

Ez a tétel általános és akkor is áll, ha a háromszög, vagy bármely sokszög a sík bármely helyén fekszik. A következőkben élni fogok vele, de célomon kívül esnék annak bővebb bizonyítása. Ezuttal elegendőnek találom annyinak a megemlítését, hogy a zárt sokszög minden egyes pontja össze lévén köthető a középponttal, mindazon háromszögek, amelyek a sokszög területén kívül esnek, a számítási művelet folyamán önmaguktól jönnek levonásba. Ha ugyanis az egyes pontpárok determinansainak képzésekor egy bizonyos, a poligont megkerülő irányt betartunk és az ekként képezett determinansokat összeadjuk, úgy a sokszögon kívül eső — előjelű területek levonása után, tisztán csak a zárt poligon kétszeres területe marad vissza.

E rövid kitérés után visszatérek az egyenes normális egyenletére, melyről azt is kell tudnunk, hogy ha abba egy idegen, tehát az egyenesen rajta nem fekvő pont rendszárait helyettesítjük, akkor ezek az egyenletet nem elégíthetvén ki, annak értéke nem lehet 0, hanem reális szám, vagyis a felvett egyenes és az idegen pont közötti távolság mértéke, de ugyanakkor oly egyenes távolságának a mértéke is, amely az adott egyenessel párhuzamos.

A jelen eljárási mód célja pedig éppen ezen távolságok megkeresése.

Jelezzük az újonnan kitüzendő sokszög törési pontjainak rendszálait, úgy mint az előbb $\xi_1 | \eta_1 \quad \xi_2 | \eta_2 \dots \xi_n | \eta_n$ jegyekkel, helyettesítsük ezeket a XII. egyenletbe, egyidejűleg átalakítva azt a normális formára, lesz valamely általános szakaszra nézve:

$$\frac{\xi_k [y_k - y_{(k-1)}] + \eta_k [x_{(k-1)} - x_k] + [x_k y_{(k-1)} - x_{(k-1)} y_k]}{\sqrt{[x_{(k-1)} - x_k]^2 + [y_k - y_{(k-1)}]^2}} = p'_{(k-1)}$$

$p'_{(k-1)}$ már a külső poligon távolsága az adott belsőtől. Ha most az $x_k | y_k$ rendszálak előbb bizonyított értékeit behelyettesítjük

$$[\xi_k = x_k \sqrt{\lambda}; \quad \eta_k = y_k \sqrt{\lambda}]$$

$$\frac{x_k \sqrt{\lambda} [y_k - y_{(k-1)}] + y_k \sqrt{\lambda} [x_{(k-1)} - x_k] + [x_k y_{(k-1)} - x_{(k-1)} y_k]}{\sqrt{[x_{(k-1)} - x_k]^2 + [y_k - y_{(k-1)}]^2}} = p'_{(k-1)}$$

Beszorzások és rövidítések után

$$\frac{[x_{(k-1)} y_k - x_k y_{(k-1)}]}{\sqrt{[x_{(k-1)} - x_k]^2 + [y_{(k-1)} - y_k]^2}} \cdot [\sqrt{\lambda} - 1] = p'_{(k-1)} \quad \text{XIV.}$$

A törtalakú kifejezés az eredeti egyenes távolságát $p_{(k-1)}$ -et jelenti, azért a szorzat és vele az egyenlőség is egyszerűbb alakot ölthet:

$$p_{(k-1)} \sqrt{\lambda} - p_{(k-1)} = p'_{(k-1)}$$

Ha tehát $p_{(k-1)}$ a belső vonal távolsága a tengelyrendszer kezdő-pontjától, $p'_{(k-1)}$ pedig az új egyenes távolsága az eredetileg felvett egyenestől, akkor e kettőnek az összege:

$$P_{(k-1)} = p'_{(k-1)} + p_{(k-1)} = p_{(k-1)} \sqrt{\lambda}$$

vagyis a bizonyos sugarak közé vont párhuzamos egyeneseknek a tengelyrendszer kezdőpontjától mért távolságai ugyanazon viszonyban állanak egymáshoz, mint a leszelt sugárrészek, vagy mint a leszelt sugárrészek koordinátái is; ami az elemi mértan tételei szerint is természetes.

Ezen eljárás tehát az előbbtől lényegében nem is különbözhetik, mert hiszen látnivaló, hogy az egyenesek alkalmazott egyenleteiben csupán a külső alak más és a normális egyenlet csak más, a kitüzésre szintén alkalmas adatokhoz juttat. Míg az előbb az új törési pontok rendszálait kerestük és tüztük ki, a normális egyenlet csak a párhuzamosan eltoltszakaszok

távolságait adja a kitűzéshez. Ezen jóval rövidebb eljárás feltétele azonban az, hogy az egész törtvonal szabad legyen, vagyis, hogy annak minden szakaszán legalább egy ponton legyen a műszer felállítható és a párhuzamos kitűzhető. Szükségtelemné válik tehát az új bázis kitűzése, a tengelyrendszer elforgatása és az ezekkel járó számítási és szerkesztési műveletek.

6. Maga a kitűzés a következőképpen történik.

Az elméleti tengelyrendszer felállítása, vagy mint az a 2. pont III. egyenletével ki van mutatva, annak kiszámítása után, a beszerzett koordinátákkal mindenekelőtt kiszámítjuk és pedig külön-külön is a $t_1, t_2, t_3 \dots t_{(n-1)}$ belső háromszögek területeit az előző pontban bemutatott eljárás szerint, amire két ízben lesz szükség.

Először a $\sqrt{\lambda} = \sqrt{\frac{T}{t}}$ viszony meghatározásához, ami tehát ez-
 uttal is

$$\sqrt{\lambda} = 1.3835$$

azonkívül a XIV. egyenlethez felhasználandó adatképen. A XIII. szerint:

$$x_1 y_2 - x_2 y_1 = 17 \times 3 - 0 \times 15 = 51 - 0 = 51$$

$$x_2 y_3 - x_3 y_2 = 15 \times 4 - 11 \times 3 = 60 - 33 = 27$$

$$x_3 y_4 - x_4 y_3 = 11 \times 9 - 9 \times 4 = 99 - 36 = 63$$

$$x_4 y_5 - x_5 y_4 = 9 \times 13 - 8 \times 9 = 117 - 72 = 45$$

továbbá

$$\sqrt{(x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2} = h_1 = \sqrt{(17 - 15)^2 + (-3)^2} = 3.606$$

$$\sqrt{(x_2 - x_3)^2 + (y_2 - y_3)^2} = h_2 = \sqrt{(15 - 11)^2 + (3 - 4)^2} = 4.123$$

$$\sqrt{(x_3 - x_4)^2 + (y_3 - y_4)^2} = h_3 = \sqrt{(11 - 9)^2 + (4 - 9)^2} = 5.385$$

$$\sqrt{(x_4 - x_5)^2 + (y_4 - y_5)^2} = h_4 = \sqrt{(9 - 8)^2 + (9 - 13)^2} = 4.123$$

$$(\sqrt{\lambda} - 1) = 0.3835$$

$$\frac{51}{3.606} \cdot 0.3835 = p'_1 = 5.44; \quad \frac{63}{5.385} \cdot 0.3835 = p'_3 = 4.50$$

$$\frac{27}{4.123} \cdot 0.3855 = p'_2 = 2.52; \quad \frac{45}{4.123} \cdot 0.3835 = p'_4 = 4.20$$

A párhuzamos egyenesek távolságai ezekben adva lévén, a törési pontok a földmérés tan egyszerű utasításai szerint önkényt adódnak. Ha t . i. két egyenes két-két pőznával ki van tűzve, azok találkozási, illetőleg metszőpontja, minden számítás nélkül,

tisztán gyakorlati úton, mondjuk a két egyenes irányában kifeszített zsinorral egész pontosan leszegezhető.

Előfordulhat még az az eset is, hogy a poligonnak valamelyik szakasza megközelíthetetlen, illetőleg azon műszerrel felállani nem lehet (pl. be van építve). Ekkor a két szomszédos szakasz hosszúsága is kiszámítandó, illetőleg a már kiszámított adatokkal rövidebben megszerezhető, ha figyelembe vesszük, hogy

$$H_{(k-1)} = h_{(k-1)} \sqrt{\lambda} \quad \text{Pl: } H_3 = 5.385 \times 1.3835 = 7.45$$

Ezen két utóbbi szakasznak egy-egy végpontja az előbbieket szerint gyakorlati úton, a másik végpont pedig a $H_{(k-1)}$ hosszúságnak rá mérésével czövekelendő. Ezen két czövek adja természetesen a másképen ki nem tűzhető, hiányzó szakaszt.

Ismételnem kell, hogy az egyenes normális alakja csak akkor alkalmazható, ha a polygon szakaszai szabadon hozzáférhetőek. Más-különben az előbbi, valamivel hosszabb eljárással a rendszájakat keressük.

7. Hátra volna még az egyenes poláris egyenletének

$$p = r \cdot \cos(\delta - \alpha)$$

levezetése, ahol p = perpendiculum, vagy normális, „ r ” az egyenes valamely futó pontjának rádus vectora, δ : a rádus vectornak, α : pedig a perpendiculumnak elhajlása a polártengelytől \pm irányban.

Minthogy azonban ezen alak a Hesse-féléből igen röviden és könnyen alakítható és mert egészen ugyanazon adatok felvételét és ugyanazon feltételeket igényli és az előbbivel természetesen azonos eredményekhez juttat, tárgyalása mellőzhető.

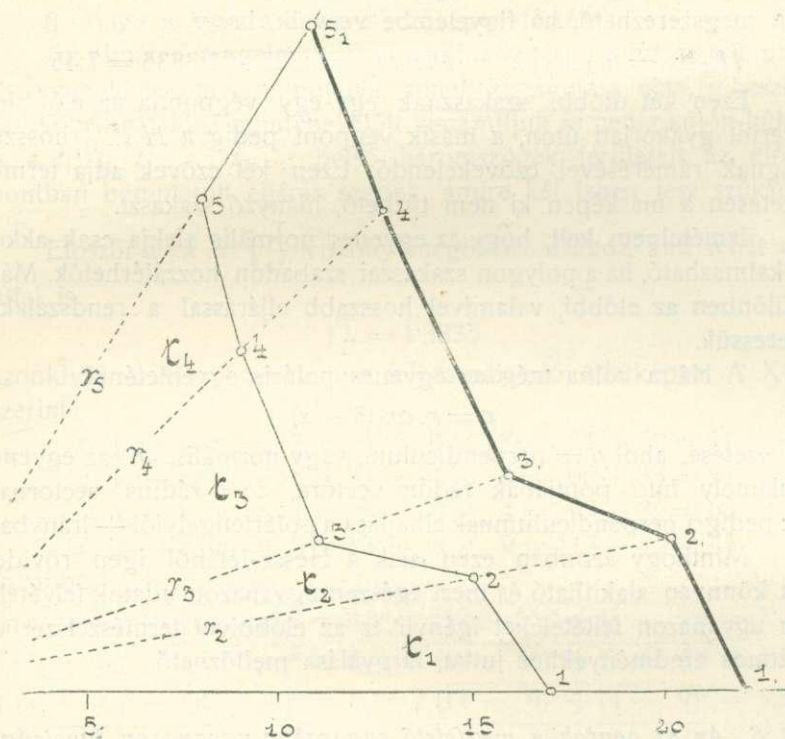
3. §. *Az új pontok a megfelelő sugarakon ugyanazon távolságra futnak.*

8. A kimondott feltétel szerint a többször tört határvonalnak csak azon szakasza lehet a régivel párhuzamos, amelynek két pontja a tengelyrendszer kezdőpontjától egyenlő távolságra van. Ez az eshetőség a legritkább esetek közé tartozván, az 5. ábrán felvett (3. ábrával azonos) feladatból szándékosan kimarad.

Ugyanezen értelemben eszik az előző §-ban $\sqrt{\lambda}$ -val jelzett arányosság fogalma, valamint az ugyanazon sugarakat metsző párhuzamos egyenesek és az általuk metszett sugárrészek között fel-

állítható relációk is. Az új és régi törési pontok rendszámai között szemlélhető viszony értéke más alakú.

Az elméleti tengelyrendszer alkalmazása itt is a legczélszerűbb, a mikor annak kezdőpontja — mint az előbb is — a hosszukás poligon két (nem párhuzamos) záróvonalának metszőpontja is.



5. ábra.

Ezen metszőpont mértani helye ugyan a közöséges goniometria törvényei szerint is meghatározható volna és pedig egyenértékű pontossággal, de az elemzómértan tételei jóval rövidebb uton vezetnek a kellő és szintén pontos eredményekhez, jóllehet a transcendens és irrationalis számok itt is, ott is szerepelnek.

A megoldás alapja azon ismert tétel, hogy két oldal és az általuk bezárt szög sinusának szorzata adja a háromszög kétszeres területét.

Ha a törési pontokhoz vont sugarakat ($r_1 r_2 r_3 \dots r_n$) jelekkel veszszük fel, a közös nagyságu sugarhosszabodás „s” és az egyes sugarak által bezárt szögek, az őket alkotó sugarak jelzőszámait veszik fel, az imént irt szabály:

$$[r_1 + s] [r_2 + s] \sin \alpha_{12} = 2 T_1$$

$$[r_2 + s] [r_3 + s] \sin \alpha_{23} = 2 T_2$$

$$[r_3 + s] [r_4 + s] \sin \alpha_{34} = 2 T_3$$

$$\dots \dots \dots [r_{(n-1)} + s] [r_n + s] \sin \alpha_{(n-1)n} = 2 T_{(n-1)}$$

ahol a

$$[t_1 t_2 \dots t_{(n-1)}] \text{ és } [T_1 T_2 \dots T_{(n-1)}]$$

ugyanazt jelentik mint a 2. §. 2. pontja alatt.

Az egyenletek rendezése után

$$\left. \begin{aligned} s^2 \sin \alpha_{12} + s [r_1 + r_2] \sin \alpha_{12} + r_1 r_2 \sin \alpha_{12} &= 2 T_1 \\ s^2 \sin \alpha_{23} + s [r_2 + r_3] \sin \alpha_{23} + r_2 r_3 \sin \alpha_{23} &= 2 T_2 \\ \dots \dots \dots \\ s^2 \sin \alpha_{(n-1)n} + s [r_{(n-1)} + r_n] \sin \alpha_{(n-1)n} + r_{(n-1)} r_n \sin \alpha_{(n-1)n} &= 2 T_{(n-1)} \end{aligned} \right\} \dots \text{XV.}$$

Ha pedig egyuttal figyelembe veszszük, hogy

$$r_1 r_2 \sin \alpha_{12} = 2 t_1$$

$$r_2 r_3 \sin \alpha_{23} = 2 t_2$$

$$\dots \dots \dots r_{(n-1)} r_n \sin \alpha_{(n-1)n} = 2 t_{(n-1)}$$

és ugyanekkor azt is, hogy

$$[t_1 + t_2 + \dots + t_{(n-1)}] = t$$

és

$$[T_1 + T_2 + T_3 + \dots + T_{(n-1)}] = T$$

ugy a XV. alatt álló egyenletek összege tiszta másodfoku egyenletet ad, mely s-nek, a felvett sugarak közös meghosszabbodásának értékéhez vezet. És ez:

$$\begin{aligned} s^2 [\sin \alpha_{12} + \sin \alpha_{23} + \dots + \sin \alpha_{(n-1)n}] + s [(r_1 + r_2) \sin \alpha_{12} + \\ + (r_2 + r_3) \sin \alpha_{23} + \dots + (r_{(n-1)n} + r_n) \sin \alpha_{(n-1)n}] - \\ - 2 [T - t] = 0 \end{aligned}$$

vagy ha az elsőfoku ismeretlen együtthatójában a beszorzásokat elvégezzük:

$$\begin{aligned} s^2 [\sin \alpha_{12} + \sin \alpha_{23} + \dots + \sin \alpha_{(n-1)n}] + s \{ r_1 \sin \alpha_{12} + \\ + r_2 [\sin \alpha_{12} + \sin \alpha_{23}] + \dots + r_k [\sin \alpha_{(k-1)k} + \sin \alpha_{k(k+1)}] + \\ + \dots + r_n \sin \alpha_{(n-1)n} \} - 2 T_0 = 0 \dots \text{XVI.} \end{aligned}$$

$(T-t) = T_0$ -val jelezve az a terület, ami a felosztandó egész sokszögből a már előre megállapított nagyságban, illelőleg arány szerint kihasítandó.

Az áttekintés megkönnyítése végett az egyszerűsítés kedvéért legyen

a) „ N^u ” = a másodfoku ismeretlen együtthatójának jele, ami a felvett sugarak közé zárt szögek sinusainak összege,

b) „ M^u ” pedig az elsőfoku ismeretlen coefficientense. Ez pedig oly szorzatok összegéből áll, amelyeknek mindenikében egy-egy sugár és a mellette fekvő két szög sinusa lép fel tényező gyanánt.

Az 1. és n -ik sugárra természetesen csak egy-egy szög eshetik. Lesz tehát:

$$s = \frac{-M \pm \sqrt{M^2 + 8N \cdot T_0}}{2N} \quad \dots \quad \text{XVII.}$$

Ezen nyert egyenlet alapján az 5. ábrán felvett példa gyakorlati megoldásához szükséges M és N adatokat itt is, mint az előbbi eljárásnál kizárólag a pontosan mért rendszálakból vesszük. És pedig:

$$r_k = \sqrt{x_k^2 + y_k^2}: \quad \dots \quad \text{XVIII.}$$

A sugarak által közbezárt szögek sinusfüggvényeit pedig azon hányados adja, amelynek számlálója a két szomszédos pont rendszálaiból alkotott determináns (vagyis ezekkel képezett háromszög kétszeres területe) nevezője pedig ugyanezen két ponthoz vont sugarak szorzata. Ez összevág azon feltétellel, amiből kiindultunk és ami közvetlenül is beigazolható. Nevezetesen:

$$\alpha_{k, (k-1)} = \alpha_{1k} - \alpha_{1(k-1)}$$

$$\sin \alpha_{k, (k-1)} = \sin \alpha_{1k} \cdot \cos \alpha_{1(k-1)} - \cos \alpha_{1k} \cdot \sin \alpha_{1(k-1)}$$

Mintthogy pedig:

$$\sin \alpha_{1k} = \frac{y_k}{r_k}; \quad \cos \alpha_{1k} = \frac{x_k}{r_k}$$

stb. lesz

$$\sin \alpha_{k, (k-1)} = \frac{y_k}{r_k} \cdot \frac{x_{(k-1)}}{r_{(k-1)}} - \frac{x_k}{r_k} \cdot \frac{y_{(k-1)}}{r_{(k-1)}}$$

azaz

$$\sin \alpha_{k, (k-1)} = \frac{x_{(k-1)}y_k - x_k y_{(k-1)}}{r_k r_{(k-1)}} \quad \dots \quad \text{XIX.}$$

ahol $k = 1, 2, 3, \dots, n$ jelzőszámok általánosítása.

Ezen alapokon a példa megoldása így történik:

a) $n = 5$. A XVIII. szerint (Lásd 4. pont):

$$r_1 = \sqrt{x_1^2 + y_1^2} = \sqrt{17^2 + 0^2} = 17 \cdot 00$$

$$r_2 = \sqrt{x_2^2 + y_2^2} = \sqrt{15^2 + 3^2} = 15 \cdot 30$$

$$r_3 = \sqrt{x_3^2 + y_3^2} = \sqrt{11^2 + 4^2} = 11 \cdot 70$$

$$r_4 = \sqrt{x_4^2 + y_4^2} = \sqrt{9^2 + 9^2} = 12 \cdot 72$$

$$r_5 = \sqrt{x_5^2 + y_5^2} = \sqrt{8^2 + 13^2} = 15 \cdot 29$$

XIX. szerint: (a determinansok 6. pont alatt már ki vannak számítva)

$$\left. \begin{aligned} \frac{x_1 y_2 - x_2 y_1}{r_1 r_2} &= \sin \alpha_{12} = \frac{51}{17 \cdot 0 \times 15 \cdot 3} = 0 \cdot 19607 \\ \frac{x_2 y_3 - x_3 y_2}{r_2 r_3} &= \sin \alpha_{23} = \frac{27}{15 \cdot 3 \times 11 \cdot 7} = 0 \cdot 15082 \\ \frac{x_3 y_4 - x_4 y_3}{r_3 r_4} &= \sin \alpha_{34} = \frac{63}{11 \cdot 7 \times 12 \cdot 72} = 0 \cdot 42332 \\ \frac{x_4 y_5 - x_5 y_4}{r_4 r_5} &= \sin \alpha_{45} = \frac{45}{12 \cdot 72 \times 15 \cdot 29} = 0 \cdot 23136 \end{aligned} \right\} = 1 \cdot 00157 = N$$

Ugyanezen számadatokat fölhasználásával

$$\left. \begin{aligned} r_1 \sin \alpha_{12} &= 0 \cdot 19607 \times 17 \cdot 0 = 3 \cdot 33319 \\ r_2 [\sin \alpha_{12} + \sin \alpha_{23}] &= 0 \cdot 34689 \times 15 \cdot 3 = 5 \cdot 30742 \\ r_3 [\sin \alpha_{23} + \sin \alpha_{34}] &= 0 \cdot 57414 \times 11 \cdot 7 = 6 \cdot 71744 \\ r_4 [\sin \alpha_{34} + \sin \alpha_{45}] &= 0 \cdot 65468 \times 12 \cdot 72 = 8 \cdot 32753 \\ r_5 \sin \alpha_{45} &= 0 \cdot 23136 \times 15 \cdot 29 = 3 \cdot 53749 \end{aligned} \right\} = 27 \cdot 22307 = M$$

Mint hogy pedig a feladat szerint a kihasítandó arányos rész $T_0 = 85$ □ egység:

$$\begin{aligned} s &= \frac{-27 \cdot 22307 \pm \sqrt{27 \cdot 22307^2 + 8 \times 1 \cdot 00157 \times 85}}{2 \times 1 \cdot 00157} \\ &= \frac{-27 \cdot 22307 \pm 37 \cdot 71}{2 \cdot 00314} = s = 5 \cdot 245 \text{ hosszegység.} \end{aligned}$$

Ezek után az elméleti rendszálok kiszámításához láthatunk. Előrebocsátva, hogy (amint az ábrán is látható)

$$\frac{r_k}{r_k + s} = \frac{x_k}{\xi_k} = \frac{y_k}{\eta_k}$$

és ezekből

$$\xi_k = \frac{[r_k + s] x_k}{r_k}; \quad \eta_k = \frac{[r_k + s] y_k}{r_k} \dots \dots \dots \text{XX.}$$

Igy nyerjük:

$$\begin{array}{ll} \xi_1 = 22.25; & \eta_1 = 0 \\ \xi_2 = 20.14; & \eta_2 = 4.03 \\ \xi_3 = 15.93; & \eta_3 = 5.79 \\ \xi_4 = 12.73; & \eta_4 = 12.71 \\ \xi_5 = 10.74; & \eta_5 = 17.46 \end{array}$$

Ismerve ezen rendszálatokat is, azok kitűzése és a szükséges új tengelyrendszerre való vonatkoztatása a 3. pontban van leírva.

10. Ezen eljárási módnak különös előnye van akkor, ha a törési pontok mindegyikén műszerrel felállhatunk. A sugarak ezen alkalommal minden törési ponton közvetlenül kitűzhetők s az egységes „s” távolság mindegyikre rámérhető.

Az előző pont egyszerű számításai minden sugár elhajlását szolgáltatják és pedig viszonyítva azokat egyrésről egymáshoz, mint ahogy a sinus függvények értékeit vettük is, de viszonyítva egyúttal az x tengelynek választott r_1 sugárhoz, vagyis a szélső, záró határvonalhoz is.

Szükségünk pedig ezúttal éppen erre van és ez

$$\frac{y_k}{r_k} = \sin \alpha_k$$

$$\frac{y_1}{r_1} = \frac{0}{17} = 0 \text{ [maga az } x \text{ tengely]}$$

$$\frac{y_2}{r_2} = \frac{3}{15.3} = 0.1961 = \sin \alpha_{12} = 11^\circ 18.5'$$

$$\frac{y_3}{r_3} = \frac{4}{11.7} = 0.3419 = \sin \alpha_{13} = 19^\circ 59.6'$$

$$\frac{y_4}{r_4} = \frac{9}{12.72} = 0.7076 = \sin \alpha_{14} = 45^\circ 2.4'$$

$$\frac{y_5}{r_5} = \frac{13}{15.29} = 0.8502 = \sin \alpha_{15} = 58^\circ 14.0'$$

Ha ezen számbeli adatok birtokában az 1. ponton valamely jó beosztású bussola-műszerrel megállva az r_1 -nek, vagyis a parcella záróvonalának csapószögét a természetben közvetlenül felvesszük, akkor a többi pontokon, az itt kiszámított szögekkel elfordított műszerállások adják az egyes sugarak irányát, amelyeken az eltolás történik. A delejtűnek nagyítóval való leolvasásánál elkövethető hiba mintegy 4—5 első perc, amivel a sugarat mintegy

vakolatvastagsággal tévesztjük el 10—12 öl távolságnál. Ezzel azonban a megengedhető hibahatárokat nem lépjük túl.

11. Az előző pontban tárgyalt eljárás módosul és pontosabb eredményeket ad, ha a boussole-műszer helyett 1 szögpercz pontosságig olvasható, szögtűző műszerünk van. Ekkor azonban szükséges feltétel, hogy az x tengelyre felvett r_1 pont, a törési pontok mindenikéről látható és beirányítható legyen.

Amíg pedig az előbb a sugaraknak az első sugárral képezett szögeit kerestük és vettük igénybe, most a sugarak mindenikének és azon egyenesek elhajlását kell kiszámítanunk, amelyek a sugárhoz tartozó törési pont és az x tengelyen fekvő 1 pont között vonhatók.

A két ponton átmenő egyenes általános formája

$$\frac{y - y_1}{x - x_1} = \frac{y_2 - y_1}{x_2 - x_1}$$

Ezen egyenletnek jobb oldala (derékszögű tengelyrendszerben) az egyenes és az x tengely között levő szögnek a tangense és pedig mindig az x tengelytől $+$ irányban számítva. Két egymást metsző egyenes elhajlásának tangense ilyképpen

$$\operatorname{tg} \vartheta = \frac{\tau_2 - \tau_1}{1 + \tau_1 \tau_2}$$

egyenletben van adva. Itt τ_1 és τ_2 a két szóban levő egyenesnek fent említett tangenseit jelentik.

Az egyenes párok egyenletei a már eddig is alkalmazott $k = [1, 2, 3 \dots n]$ általános jelzés mellett:

$$\frac{y - y_0}{x - x_0} = \frac{y_k - y_0}{x_k - x_0} \equiv \tau_{0k}$$

a tengelyrendszer kezdőpontjából vont sugár, és:

$$\frac{y - y_1}{x - x_1} = \frac{y_k - y_1}{x_k - x_1} \equiv \tau_{1,k}$$

a k -ik és az 1. pont között vont egyenes.

Ezekből:

$$\tau_{0k} = \frac{y_k}{x_k}; \quad \tau_{1k} = \frac{y_k - y_1}{x_k - x_1}$$

Tudva, hogy $y_1 = 0$, az elhajlás $[\vartheta]$ tangense

$$\operatorname{tg} \vartheta = \frac{\frac{y_k}{x_k - x_1} - \frac{y_k}{x_k}}{1 + \frac{y_k^2}{x_k(x_k - x_1)}}$$

közös nevezővel

$$tg \vartheta = \frac{x_1 y_k}{x_k^2 + y_k^2 - x_1 x_k} \dots \dots \dots \text{XXI.}$$

12. Ezen megállapodások után és „s“-nek XVII. alatti értékét ismerve, az 5. ábrán feltüntetett példa kidolgozása a következő:

$$tg \vartheta_2 = \frac{x_1 y_2}{x_2^2 + y_2^2 - x_1 x_2} = \frac{17 \cdot 3}{15^2 + 3^2 - 15 \times 17} = -2.4286 = \\ = 67^\circ 37' 2'' = \vartheta_2$$

$$tg \vartheta_3 = \frac{x_1 y_3}{x_3^2 + y_3^2 - x_1 x_3} = \frac{17 \cdot 4}{11^2 + 4^2 - 17 \times 11} = -1.3600 = \\ = 57^\circ 40' 4'' = \vartheta_3$$

$$tg \vartheta_4 = \frac{x_1 y_4}{x_4^2 + y_4^2 - x_1 x_4} = \frac{19 \cdot 17}{9^2 + 9^2 - 17 \times 9} = 17.0000 = \\ = 93^\circ 22' 1'' = \vartheta_4$$

$$tg \vartheta_5 = \frac{x_1 y_5}{x_5^2 + y_5^2 - x_1 x_5} = \frac{17 \cdot 13}{8^2 + 13^2 - 17 \times 8} = 2.3021 = \\ = 113^\circ 28' 8'' = \vartheta_5$$

A kapott szögek számértékére, illetőleg a tangens függvények előjelére nézve megjegyzendő, hogy a XXI. egyenlet alatt azon szög tangense értendő, amit a kezdőponton keresztül menő „ k_0 ” sugár a „0” pontból kiindulva, az eleve fölvelt, jelenleg fordított órákörös irányban haladva, bezár mindaddig, míg a „ k_1 ” egyenes helyébe nem kerül.

Ez tehát az x tengelyt bezáró $0k_1 \sphericalangle$, míg a feladatban az ennek megfelelő külszöget keressük.

A tangens táblázatok csakis a hegyesszögek függvényeit tartalmazhatják.

Mínt hogy pedig az 5. ábrán, a 2. és 3. törési pontokon a szerkesztés alatt tompa belső szögek keletkeztek, melyeknek tangense — előjelű, a táblából közvetlenül kapjuk a tompaszögnek megfelelő külső szöget. Ellenben a 4. és 5. pontokon levő belső szögek hegyesszögek lévén, az ezek + értékű függvényeinek megfelelő szögértéket a 180° -ból külön kellett még levonni.

(Vége köv.)

