

Askerî maksatlara göre hava kamaralarının İslahı

Yazan :
Macid Erbudak

Bir tayyare içinde bulunan hava kamarası, fotoğrafı çekilecek eraziye nazaran, hareket halindedir. Bu hareket ise iki nevi harenketin muhassalasından ibarettir. Bir tanesi müstakim diğer ise deveranı harekettir. Tayyare hattı müstakim bir mahrek üzerinde uçtuğuna göre, hava kamarası da bu harekete tabi olur. Kamaranın deveranı hareketleri ise, tayyarenin, tulanî, arzanî ve şakılı mihverleri etrafındaki ve tayyare motorunun tevlit ettiği elastikî ihtiyazlarından ibarettir.

Poz müddeti zarfında, kamarada teşekkür eden erazinin hayali, kamaranın bu mürekkep hareketleri neticesi olarak, hassas cama nazaran yerini değiştirir. Bundan böyle bir arazi noktasının poz müddeti zarfında, hassas cam üzerindeki intikalinin istenildiği kadar küçük ve bu suretle fotoğrafların (net) olmasının temini ancak poz müddetini, kullanılan hassas camların emülsion hassalarına göre, kısaltmakla mümkün olabilir veya tayyarenin süratile poz müddeti evvelden verilmiş olduğuna göre, üçüncü elemanın, yani tayyarenin irtifamın, asgarî ve azamî hadleri aşmamasına dikkat etmek lâzım gelir. Hataları mümkün mertebe küçültmek maksadile bugüne kadar, uçuş irtifamı azaltmak aynı zamanda az süratli tayyareler imaletmek ve poz müddetini uzatmak yoluna gidilmiştir. Fakat bu gibi yavaş uçan tayyareler ancak kadastro işlerine uygun olup, büyük mintakaların mesahasına ve askerî istikşaflara pek okadar elverişli degildirler.

Optik hayalin intikalini (Verschiebung) mümkün mertebe tahrıt etmek suretiyle istikşaf ve mesaha gayelerine hizmet edebilecek Viyanalı mühendis Killian tarafından bulunmuş bir metodу anlatacağız. Bu metod sayesinde:

1 — Tayyarenin yüksekliği ve poz müddeti sabit kaldığı halde tayyarenin süratini artırmak

2 — Tayyarenin yüksekliği ve süratini sabit kaldığı halde, poz müddetini uzatmak

3 — Tayyarenin sürati ve poz müddeti sabit kaldığı halde, tayyarenin irtifâını azaltmak mümkün olacaktır. Evvelce de söyleliğimiz gibi, muayyen sebeblerden dolayı bu üç imkâna malik olmak zarureti vardır:

1 — Askerî ve iktisadî sebeblerden dolayı, istikşaf ve mesaha uçuşlarında büyük süratlere ihtiyaç vardır.

2 — Poz müddetini uzatmak ise, bize aşağıdaki istifadeleri temin eder:

a) Bugüne kadar, verilmekte olan poz okadar kısa ki iyi, randıman alabilmek için, son derece kuvvetli objektif, fevkâlâde hassas diyafram ve emülsionlar kullanmak mecburiyeti hasıl olmuştur. Halbuki hassas emülsionlar iri taneli düşüklerinden, fotoğraflar, ince taneli emülsionlarda olduğu gibi, istenildiği kadar büyütülmeye müsait değildir. Fakat askerî ve mesaha maksatları ile, havadan alınan fotoğraflar üzerindeki en ince teferrüât ve tafsilatı tetkik edebilmek için, bu fotoğrafların istenildiği kadar büyütülebilmesi lâzımdır. Bundan böyle, daha yükseklerden, daha fazla poz vermek ve fotoğrafları icabettiği kadar büyütmeye elverişli emülsionlar kullanmak suretile, alınan fotoğraflardan daha fazla istifadeler temin edileceği muhakkaktır.

b) Fena ziya şartları dahilinde, ne kadar az poz verilse, fotoğraf alma da o kadar güçleşir.

c) Poz müddeti uzatılırsa, hem okadar hassas olmayan emülşionlar kullanılabilir. hemde kötü poz vermek ihtiyimali de önlenmiş olur.

d) Askerî istikşaflardan müsbet neticeler alınabilmesi için, dalga uzunluğu kısa olan ziyalar kullanılması zarureti vardır ki, bu ise pozun fazlalaştırılmasını istilzam eder. Sun'î sis tabakalarına nüfuz etmek, eraziye uydurulmuş askerî tesisaati meydana çıkarmak maksadile kırmızı filtreler, pankromatik ve (enfra-ruj) kırmızı-altı emülzyonlar kullanılır. Yeşil boyanmış cisimler ve erazi rengindeki askerî üniformaların, kırmızı-altı fotoğraflarda husule getirdikleri kararma derecesi, ağaç ve çayırlarından farklıdır. Kırmızı-altı fotoğrafların poz müddeti 20-30 defa daha uzun olup bunların karakteristik münhanileri de mihverine göre oldukça diktir.

Bu münhanilerin fazla dik olmasından dolayı, verilmesi lâzım gelen pozun üçte biri verildiği takdirde kırmızı-altı fotoğraflardan istifade etmek mümkün olamaz.

Geologie de (ultra-violet) menekşe-üstü fotoğraflarla, her ne kadar kayaların cinsini anlamak mümkün değilsede aynı cinsten olan kayaları tesbit etmek mümkündür. Zira aynı cinsten olan kayaların menekşe-üstü fotoğrafları aynı kararma mikdarını haizdirler.

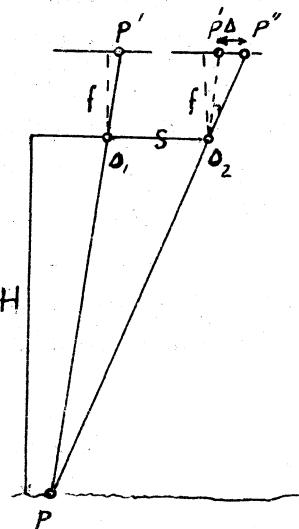
3 Mesaha ve diğer bazı işlerde normal veya büyük bir süratle, alçaktan uçarak çekilmiş fotoğraflar tercih olunur.

Riyazi esaslar:

Bidayette, poz müddeti zarfında:

- Tayyarenin hareketi müstakim ve muntazam ve Abtrift in izale edilmiş
- Tayyarenin irtifai sabit
- Fotoğraf alma istikametinin şakulli olduğu
- Erazinin uskü olduğu

- e) Kamaranın eraziye nazaran hiç bir deveranî hareket icra etmediği farzedilmiştir.



Şekil: 1

o_1 diyaframın açıldığı ve o_2 de kapandığı zaman kamaranın bulunduğu noktadır.

p' , p'' , p . arazi noktasının kamaranın 1 ve 2 vaziyetindeki fotoğraflarıdır. Bu halde optik hayalin intikal (Verschiebung) miktarı $\Delta = p' - p''$ dir. c tayyarenin süratı, H irtifası, t poz müddeti f mihrak uzunluğu olduğuna göre, şeilden:

$$s = o_1 o_2 = c t$$

$$\Delta = f \frac{s}{H} \quad (1)$$

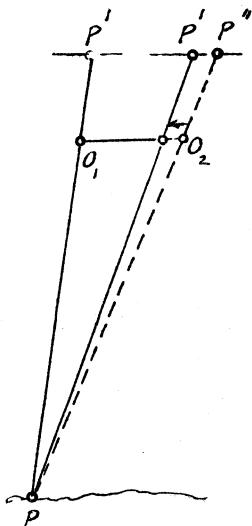
$$\frac{\Delta}{t} = v = f \frac{c}{H} \quad (2) \text{ istihraç olunur.}$$

(1) ve (2) formülleri bütün fotoğraf noktaları için caridir. Şimdi filim çerçevesine veya kamaranın objektifine, uçuş istikameti aksine olmak üzere otomatik olarak v süratli muntazam

bir hareket verilirse bu tebdili mekânın önüne geçmiş ve bu suretle fotoğrafların (net) olmasını temin etmiş oluruz.

100° veya daha küçük zaviyeli kamaralar kullanıldığı takdirde erazinin ancak t zaman kadar hassas cama (filime) tesir eden kısmının fotoğrafı çıkar. kımetlendirmede intikal dolayısı ile objektif zaviyesinin dışında kalan kısmın fotoğrafından istifade edilemez.

Basit bir hesapla: $H = 300 \text{ m.}$ $c = 150 \text{ m.}$ $t = 0,2 \text{ saniye}$ objektif zaviyesi de 60° olduğuna göre, filimin ancak % 90 ni tam $0,2 \text{ saniye}$ aydınlanmış olduğu görünür. Eğer zaviyesi kâfi derecede açık olan objektif aksi istikamette hareket ettirilecek olursa filimin bütün kısımları $0,2 \text{ saniye}$ aydınlanmış olur.



Şekil: 2

Binaenaleyh yalnız a ve d şartları tahakkuk ettiği takdirde, tayyarenin sürat ve yüksekliğine keza poz müddetine pratik saha-da matlup olan herhangi bir kıymeti vermek kabil olacaktır.

a, b, c şartlarını ise yerine getirmek mümkünür. e şartı ise ileride izah edeceğini tertibatla tahakkuk edebilir.

Şimdi formüllerimizi arızalı eraziyede tamime çalışalım. Erazinin en yüksek noktasına nazaran tayyarenin irtifası H_1 ise en yüksek noktaların intikal miktarı:

$$\Delta_1 = f \frac{s}{H} \quad (1 \text{ a}) \text{ olur.}$$

Erazinin en yüksek noktasile en alçak noktasının arasındaki rakım farkı h olduğuna göre, tayyarenin vasatı irtifası: $H_m = \frac{H_1 + h}{2}$

olur ki bu yükseklik için vasatı intikal (Verschiebung) miktarı

$$\Delta_m = f \frac{s}{H_m} \quad (1 \text{ b}) \quad \text{olur.}$$

Muayyen tertibatla filim veya objektif Δ_m miktarı kaydırılırsa optik hayalin hakikî tebdili mekânı:

$$\lambda = \Delta_1 - \Delta_m$$

$$\lambda = fs \left(\frac{1}{H_1} - \frac{1}{H_m} \right)$$

$$\lambda = fs \frac{h}{H_1 \cdot 2H_1 + h}$$

$$\lambda = \Delta_1 \cdot \frac{1}{2 \frac{H_1}{h} + 1}$$

$$\frac{H_1}{h} = n \quad \text{vazedersek} \quad \lambda = \Delta_1 \cdot \frac{1}{2n + 1} \quad (3) \quad \text{olur.}$$

Bahsi geçen bu tertibat kullanıldığı takdirde de intikal miktarının Δ_1 kalabilmesi için; λ yi $G = 2n + 1$ ile zârbetmemiz, yani λ yi G kadar büyütmemiz lâzımdır. Halbuki $\lambda = c \cdot t \cdot \frac{f}{H_1} \cdot \frac{1}{2n + 1}$ olduğundan, biz t veya c yi yani, poz veya tayyarenin süratini G kadar fazlalaştıramızzır demektir. t ve c sabit bırakıldığı takdirde Δ_1 λ müsavatını yazabilmek için λ müsavatındaki H_1 re yeni bir kıymet vermek icabedecektir.

$$\Delta_1 = \frac{fs}{x} \cdot \frac{h}{2x + h}$$

Buradan

$$1 = \frac{H_1 h}{x(2x + h)} \text{ ve bu müsavattan da}$$

$$2x^2 + xh - H_1 h = 0$$

elde dilir. Bu ikinci derece muadelesi halledildiği təkdirde:

$$\frac{x}{H_1} = -\frac{1}{4n} \pm \sqrt{\frac{1}{16n^2} + \frac{1}{8n}} = \frac{1}{4n} \left(-1 \pm \sqrt{1 + 8n} \right) = K$$

ve buradan: $x = H_1 \cdot K$ elde edilir.

K ya küçültme faktörü denir. Demek tayyarenin sürat ve poz müddeti sabit kaldığı aynı zamanda mezkür tertibat kullanıldığı takdirde, tayyarenin yüksekliğini K kadar azaltmak mümkün olabilecektir. n, G, K mıkdalarının tahavvülerini gösteren cetveli aşağıya yazıyoruz:

$$n = \infty \quad 10 \quad 8 \quad 6 \quad 4 \quad 2 \quad 1 \quad 1/2 \quad 1/3 \quad 1/4$$

$$G = \infty \quad 21 \quad 17 \quad 13 \quad 9 \quad 5 \quad 3 \quad 2 \quad 1,67 \quad 1,50$$

$$K = 0 \quad 0,25 \quad 0,22 \quad 0,20 \quad 0,30 \quad 0,39 \quad 0,50 \quad 0,62 \quad 0,69 \quad 0,73$$

Kritik: Bu tertibat vasıtasiile filim veya objektifi Δ_m kadar kaydirdikten sonra husule gelecek en yüksek ve en alçak arazi noktalarının intikal miktarı, mümkün mertebe küçük olması lâzımdır. Bu ise ancak en yüksek noktalarla en alçak noktaların intikal miktarları aynı olduğu zaman, tahakkuk edebilir. Binaenaleyh Δ_m yerine Δ_2 en alçak noktanın intikal miktarı olduğuna göre,

$$\text{almak icabeder ve bu suretle} \begin{cases} \Delta_g = 1/2 (\Delta_1 + \Delta_2) \text{ yi} \\ \lambda = 1/2 (\Delta_1 - \Delta_2) \\ G_g = 2(n+1) \\ K_g = \frac{1}{2n} (-1 \pm \sqrt{1 + 2n}) \end{cases}$$

elde edilir.

Şimdi bu formüllere göre hesaplanmış cetvelleri aşağıya yazıyoruz:

$$n = \infty \quad 10 \quad 8 \quad 6 \quad 4 \quad 2 \quad 1 \quad 1/2 \quad 1/3 \quad 1/4$$

$$G_g = \infty \quad 22 \quad 18 \quad 14 \quad 10 \quad 6 \quad 4 \quad 3 \quad 2,7 \quad 2,5$$

$$K_g = 0 \quad 0,17 \quad 0,20 \quad 0,22 \quad 0,25 \quad 0,31 \quad 0,37 \quad 0,41 \quad 0,43 \quad 0,44$$

Bir de misal alalım: $H_i = 1000$ m. $h = 250$ m. olsun $n = \frac{H_i}{h} = 4$ olarak bulunur ve cetylenden de $n = 4$ de tekabül eden $G_g = 10$, $K_g = 0,25$ mikdarlarını okuruz.

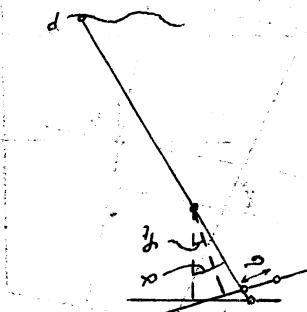
Bu ise filim veya objektifi Δ_g kadar kaydırırsak, pozu veya tayyarenin süratini on defa fazlalaştırmıştır veya tayyarenin yükseliğini 0,25 kadar alçaltabiliriz demektir

$f = 200$ mm. dir. $\Delta_i = \frac{fs}{H_i} \leq 0,02$ mm. olması icabettiğinden $s \leq 10$ cm olacağı anlaşılr. Eğer tertibat kullanılıyorsa, tayyarenin sürati veya poz müddeti on misli artabileceğinden $s \leq 100$ cm olur ki buda poz müddeti zarfında tayyarenin katedeceği mesafedir. Δ_g yi hesaplamak için h , H_i ve c nin yanı erazinin en yüksek noktasile en alçak noktasının rakım farkı, tayyarenin mutlak irtifa ve süratinin malum olması lazımdır. Kamaralara hususî tertibat ilâvesile, bu malûmattan sarfinazar etmek mümkün olacaktır.

Şimdi:

1 — Kamaranın ihtizazlarını, fotoğrafların netliğine zarar vermeyecek hale sokmak

2 — Filimin objektife nazaran $v = f \frac{c}{H_i}$ izafî süratine malik olabilmesi için yapılması düşünülen tertibatın riyazi esaslarını izaha çalışacağız



Şekil: 3

Kamaranın ihtiyazlarından husule gelecek intikalın tecvizi hata dahilinde, yani $0,02 \text{ mm}$. den küçük olması lâzımdır. İntikal miktarı, fotoğrafların kenarlarına doğru fazlalaşacağı için, t zaman zarfında kamara aslı mihverinin φ_t kadar dönmesile, fotoğraf kamaralarında husule gelecek intikal miktarını hesaplamak lâzımdır. Şekilde görüldüğü gibi bu intikal miktarı

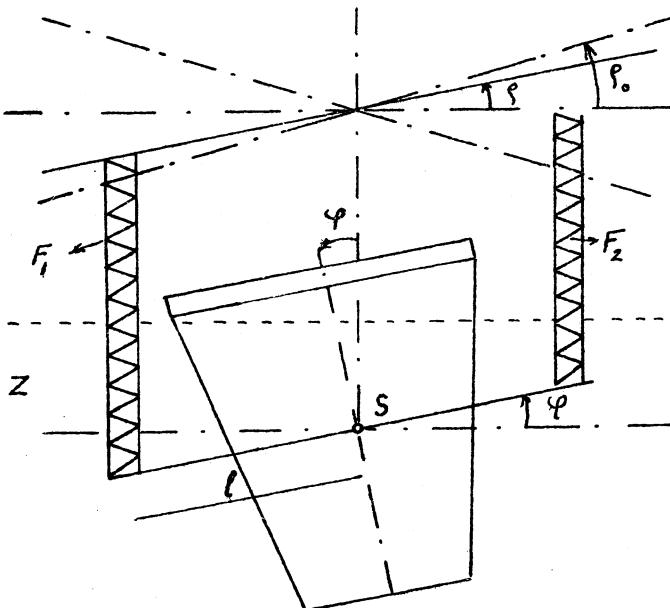
$$a = f t_g \alpha - f \operatorname{tg}(\alpha - \varphi_t) \quad \text{dir.})$$

$t_g \alpha - \varphi_t$ Taylor silsilesine tevsi edilirse :

$$\operatorname{tg}(\alpha - \varphi_t) = \operatorname{tg} \alpha - \varphi_t (1 + \operatorname{tg}^2 \alpha) + \dots$$

$$a = f \varphi_t (1 + \operatorname{tg}^2 \alpha) \quad \text{olur.} \quad (4)$$

özellik zayıyeli kamaralarda $\alpha \approx 50^\circ$ olduğundan $1 + \operatorname{tg}^2 \alpha \approx 2$ olurki bu takdirde $2 f. \varphi_t$ kıymetinin $0,02 \text{ mm}$. yi aşmaması lâzımdır. Kamaranın bu şekildeki dönmesi a , motorun tevlit ettiği ihtiyazlar b , tayyarenin kendi üç mihveri etrafında ihtiyaz etmesi neticesi husule gelir.



Şekil: 4

A, a nevinden ihtizazları zarar vermeyecek bir hale getirmek için, kamaranın kardan suretile bağlı bulunduğu çerçeve, ihtizaz müddeti uzun olan yaylarla asılır.

Bunu riyazi olarak ve daha basit bir şekilde mutalaa edebilmek için, kamaranın iki yayla asılı ve askının amplitudu ρ_0 ve frekansı ω olan, armonik bir ihtizazla harekette bulunduğu farzedelim.

Buna göre, askının muvazenst halinden t anındaki inhiraf mikdari:

$$\rho = \rho_0 \sin \omega t \quad (5) \quad \text{olur.}$$

F_1 , F_2 yayları aynı c sabitini haiz olsunlar. (c_1 bir yayı 1 cm. bükmeğe lâzım gelen kuvvettir.)

Eğer ρ kamaranın φ zaviyesi kadar dönmesine tekabül ediyorsa, F_1 , F_2 yaylarının tatbik edecekleri kuvvetler:

$$\begin{aligned} c_1(z + l\varphi - l\rho_0 \sin \omega t) \\ c_1(z - l\varphi + l\rho_0 \sin \omega t) \end{aligned} \quad \text{olur.}$$

J_s , kamaranın sıklet merkezinden geçen ve şekil müstevisine amut olan mihverenazaran, atalet anını gösteriyorsa, Drall davası mucibince [*]

$$J_s \cdot \frac{d^2 \varphi}{dt^2} = -c_1(z + l\varphi - l\rho_0 \sin \omega t)l + c_1(z - l\varphi + l\rho_0 \sin \omega t)l$$

olur ve buradan:

$$J_s \cdot \frac{d^2 \varphi}{dt^2} + 2c_1l^2\varphi = 2c_1l^2\rho_0 \sin \omega t \quad (6) \quad \text{elde edilir.}$$

$$\frac{2c_1l^2}{J_s} = u^2, \quad u^2\rho_0 = D \quad \text{vizedilirse}$$

(6) müsavatını aşağıdaki şekle sokabiliriz:

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} + u^2\varphi = D \sin \omega t \quad (7)$$

[*] Prof. Dr. Jng. Prager'in riyazi mühendislik notlarına müracaat (İstanbul Fen Fakültesi)

Bu tefazulî muadelenin umumî halli malûm usullerle bulunur:

$$\varphi = A \sin ut + B \cos ut + \frac{D}{u^2 - \omega^2} \sin \omega t \quad (8)$$

$\varphi = A \sin ut + B \cos ut$ serbest bir ihtiyaz olduğundan bir müddet sonra yok olur. Geriye serbest olmayan

$\varphi = \frac{D}{u^2 - \omega^2} \sin \omega t$ ihtiyazı kalır, ki bu muadelede D nin müsavisini koyarsak

$$\varphi = \frac{u^2 \rho_0}{u^2 - \omega^2} \sin \omega t = \frac{1}{1 - (\omega/u)^2} \cdot \rho_0 \sin \omega t \quad (9) \text{ olur. Daha}$$

evvel de $\rho = \rho_0 \sin \omega t$ müsavatını yazmıştık. Şimdi bu iki müsavatı mukayese edelim: $\omega < u$ ise $\varphi > \rho$ }
 $\omega = u$ » $\varphi = \rho$ } olur.
 $(\omega/u)^2 \leq 1$ ve $\omega > u$ « $\varphi \geq \rho$ }

$\frac{1}{1 - (\omega/u)^2} = F$ vizedersek, kamaranın, t anındaki φ_t dönmek mikdarını hesaplayalım:

$$\varphi_t = t \cdot \frac{d\varphi}{dt} = t \cdot F \cdot \rho \cdot \omega \cos \omega t \quad (10)$$

Buradan φ_t nin F faktörüne, dolayisile u ya tabi olduğunu görürüz. u mikdari ise konstrüksyon şartlarına bağlıdır.

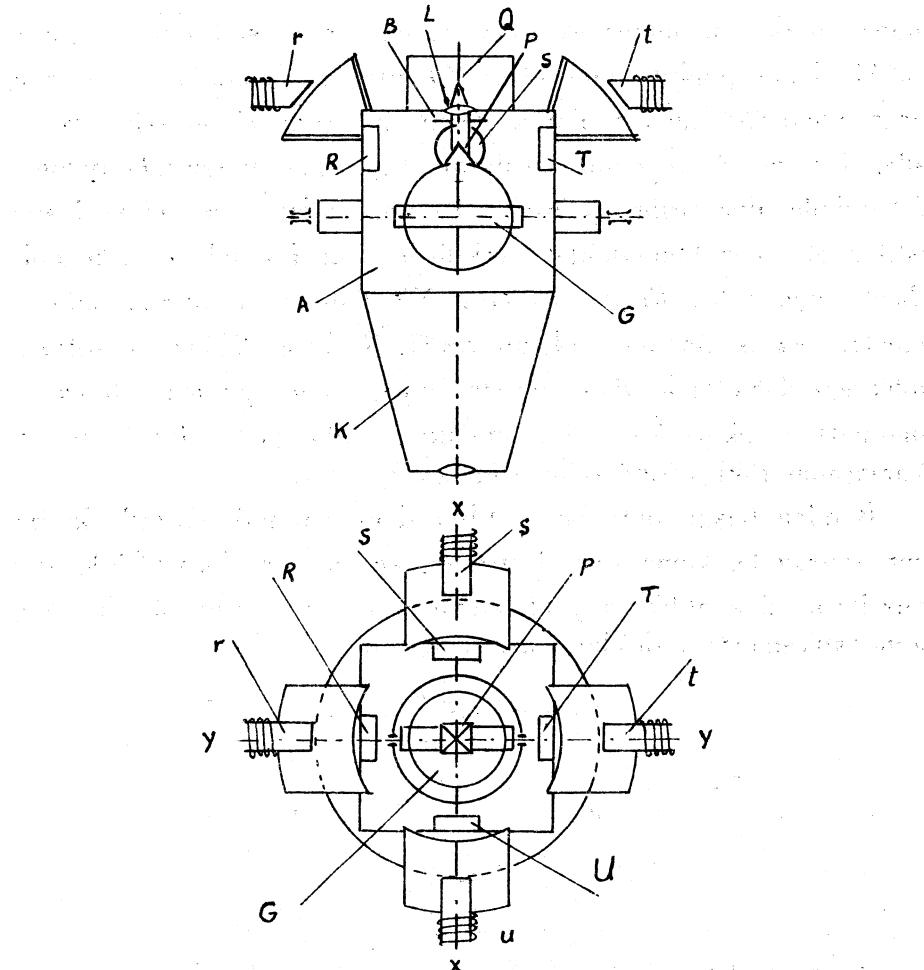
$u^2 = \frac{2 c_i l^2}{J_s}$ müsavatından c_i l mikdarlarının oldukça küçük, J_s atalet anının da mümkün mertebe büyük seçilmesi lâzım geldiği anlaşıılır.

B, Tulâni ve arzanî ihtiyazları izale etmek için Jiroskoplar [*] kullanılır.

[*] Mechanik, Hamel

Ufuk kamaraları hakkında yazmak niyetinde olduğum bir yazida, diger başka Jiroskoplardan bahsetmek lâzım geleceginden, bu Jiroskop un digerlerile mukayesesini ilerideki yazma bırakmayı faydalı buldum.

İnşası Viyanalı Yk. Ms. Killian tarafından teklif edilen yeni bir Jiroskopu izaha çalışacağınız. K kamarası şekil 5 ile, bunun



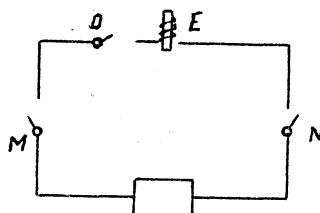
Şekil: 5

üzerine tesbit edilmiş olan A cihazı tayyarenin, G Jiroskopu da A nin içine kradan olarak yerleştirilmiştir. P, mihveri G Jiroskop mihverine mutabik olan dört yüzlü piramid şeklinde bir aynadır:

Q ziya menbaı, L muhaddeb bir adese, B diyafram R, S, T, U fotosellüller, r, s, t, u fotosellüllere aid (elektromagnet) lerdır.

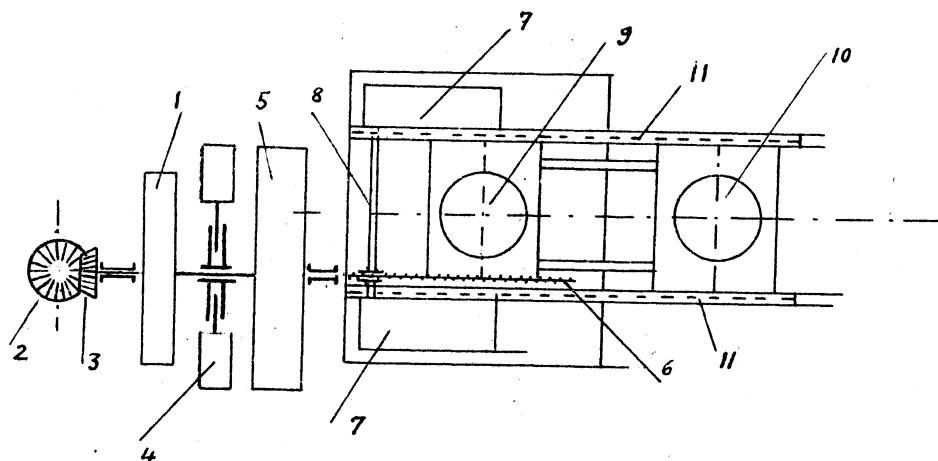
Bunların her bir tanesinin karşısında, merkezleri kardan sistemin merkezine muntabik olan, A cihazına tesbit edilmiş kürevi satılık demir pilaklar mevcuttur. Q ziya menbaından, kamaranın esas mihverine müvazi olarak gelen ziya şuaı P piramidi vasıtasisle, dört mütesavi kısma ayrılarak, her kısım, karşısında bulunan fotosellüle aksettirilir. Jiroskop ile kamaranın esas mihveri aynı istikameti haiz bulundukları takdirde, her fotosellüle aynı mikdarda ziya gelir. Fakat kamara XX mihveri etrafında, müsbet cihette olarak dönmüş bulunmuyorsa, R fotosellülüne. T fotosellülünden daha fazla ziya mikdarı isabet edeceğinden r (elektromagnet) in çekme kuvveti t ninkinden daha fazla olur, ki bu ise kamaranın eski yerine dönmesini mucip olur.

Bundan başka öyle bir tertibat daha yapmak lazımdır ki bunun sayesinde, kamaranın diyaframı, ancak dört fotosellülde aynı mikdarda ziya aldıkları yani, kamaranın esas mihveri ile Jiroskop aynı istikamette oldukları zaman açılsın.



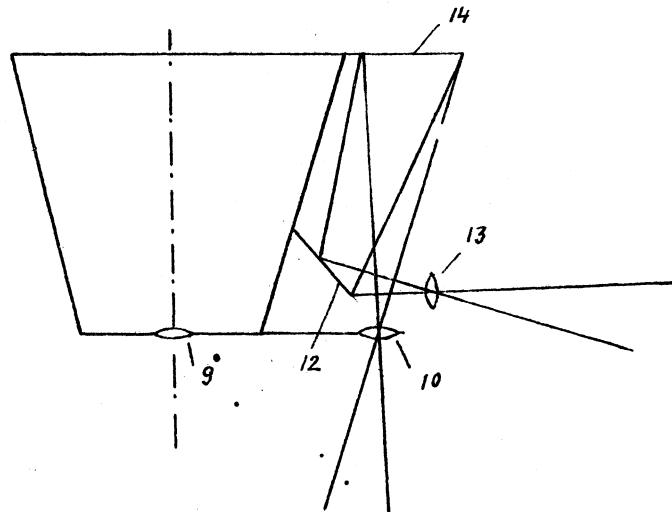
Şekil: 6

Bu maksatla, R, T ve S, U karşılıklı fotosellüller için iki (Richtmeyer) köprüsü konulur. Her iki köprüde de birer M, N (relais) röleleri vardır ki bunlar ancak, her iki köprüde de cereyan olmadığı yani, kamaranın aslı mihveri ile Jiroskop aynı istikamette bulundukları zaman kapanırlar ve bu suretle E (elektromagnet) i diyaframı açabilir.



Şekil: 7

Şekil 7 objektife intikalî hareket veren tertibatı irâe etmektedir. (1) yay, (4) firen vazifesi gören pervane, (7) objektifin intikalî hareketinden dolayı, merkezi sikletin tebdil mevzi etmesile muvazenetenin bozulmasının önüne geçilmek maksadile, ilâve edilen kitlerler, (9) objektif, (10) intikalî miktarını tayin ve ayara yaranan objektiftir



Şekil: 8

Şekil 8 de, (10) objektifi (9) objektifile birlikde hareket eder. (13) objetifile (12) aynası kamaraya bağlı olup ufkun hayalini (14) müstevisine irtisam ettirirler. (10) objektifi ise erazinin hayalini bu (14) müstevisine irtisam ettirir. Mezkûr (14) müstevisi (10) ve (13) objektiflerinin müşterek mîhrâk müstevisidir. Bu müstevi üzerinde erazi hayalinin hareketini tetkik etmek için müşirler mevcuttur. Lâalettayın bir müşiri, ufkun herhangi bir noktası üzerinde sabit tuttuğumuz takdirde, kamara bu zaman zarfında herhangi bir dönme hareketi icra edemez.

Buna rağmen, erazi noktaları hareket halinde bulunuyorlarsa, şekil 7 deki tertibatın ayarı bozuk olduğu anlaşılırak düzelttilir. Fotoğraf markaları fotoğraf merkezini tesbite yaradıkları için, bunları hamil çerçeveyi o suretle kaydirmak lâzîmîr ki bu diyaf-ramın açılmış olduğu anda, bulunmuş olduğu yeri işgal etsin.

İstifade edilen eserler :

A. V. N. de çikan

(1) Jng. Killian, nîn yazısı

(2) Dr. Helwich ve Dipl. Jng. Heincl, in raporları

Okunması tavsiye olunan eserler :

(1) Helwich, Die Infrarotphotgraphie,

(2) Föppl, Aufschaukelung und Dampfung von; Schwingungen 936

(3) Riediger, Federnde Lagerung Des Antriebsmotors in Kraftwagen mid Flugzeugen; Z. VDI. Bd. 81 (1937) S. 713

(4) Rausch, Federnde Lagerung von Maschienen

Z. VDI. Bd. 82 (1938), S. 495