

T.C.  
ÇANAKKALE ONSEKİZ MART ÜNİVERSİTESİ  
FEN BİLİMLERİ ENSTİTÜSÜ  
MATEMATİK ANABİLİM DALI

2-PARAMETRELİ HAREKETLERİN  
LORENTZ UZAYINDAKİ KARŞILIKLARI

YÜKSEK LİSANS TEZİ

98245

Mehmet KALE

ÇANAKKALE – 2000

T.C. YÜKSEKÖĞRETİM KURULU  
DOKÜMANTASYON MERKEZİ



**Çanakkale Onsekiz Mart Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü Müdürlüğüne**

**Bu araştırma jürimiz tarafından Matematik Anabilim Dalında Yüksek  
Lisans tezi olarak kabul edilmiştir.**

**Başkan : Prof. Dr. Ali Paşa AYDIN (Danışman)**

**Üye : Yrd. Doç. Dr. Uğur CAMCI**

**Üye : Yrd. Doç. Dr. Hüsnü BAYSAL**

*Ali Paşa Aydın*  
*Uğur Camcı*  
*Hüsnü Baysal*

**Kod No: 23**

**Yukarıdaki imzaların adı geçen öğretim üyelerine ait olduğunu onaylarım.**

**Enstitü Müdürü**  
*Osman Demircan*  
**Prof. Dr. Osman DEMİRCAN**  
**Enstitü Müdür Vekili**

## İÇİNDEKİLER

ÖZ.....	I
ABSTRACT.....	II
SİMGELER.....	III
BÖLÜM I	
Temel Tanım ve Kavramlar.....	1
BÖLÜM II	
Lorentz Geometrisinde 2-Parametrelî Hareketler.....	20
BÖLÜM III	
III.1 Kutup Eksenleri.....	26
III.2 Kutup Eksenleri Dönüşümünün Yoğunluk Değişmezliği.....	26
III.3 Lorentz Anlamında Kutup Eksenleri Dönüşümü.....	43
III.4 Lorentz Geometrisinde Kutup Eksenleri Yoğunluğu Sıfır Olan Hareketler.....	47
BÖLÜM IV	
Lorentz Geometrisinde Bir Eğri Elementini Çizen Noktalar.....	51
BÖLÜM V	
Lorentz Geometrisinde 2-Parametrelî Hareketlerin $B_{11}$ -Hareketinde Esas $B_1$ -Hareketi ve Normlanmış İzafe Sistemi.....	55
BÖLÜM VI	
VI.1 Lorentz Anlamında 1-Parametrelî $S_1$ -Kayma Hareketi.....	68
VI.II Lorentz Anlamında 1-Parametrelî Hareketlerin Oskülatörü.....	69
VI.III Lorentz Anlamında 1-Parametrelî Hareketlerin Geodezikliği.....	73
KAYNAKLAR.....	77
ÖZET	
SUMMARY	
TEŞEKKÜR	
ÖZGEÇMİŞ	

## ÖZ

Bu çalışmada 2-parametrelî hareketlerin Lorentz uzayındaki karşılıkları elde edilmiştir.

Bölüm I de temel tanım ve teoremler verilmiştir.

Diğer bölümlerde 2-parametrelî hareketlerin Lorentz uzayındaki karşılıkları, kutup eksenleri, bir eğri elementini çizen noktalar ve 2-parametrelî hareketlerden çekilen bir parametrelî hareketler elde edilmiştir.



## **ABSTRACT**

In this work, the correspondences of movements of 2-parameter motions in Lorentz space are obtained.

In chapter one, the fundamental definitions and theorems are given.

In the following chapters, the correspondences of 2-parameter motions in Lorentz space, polar axis, the points that draw a curve element and motions with 1-parameter that is reduced from motions with 2-parameter are obtained.



## SİMGELER

$\in$	: Eleman
$\Rightarrow$	: ise (gerektirir)
$\forall$	: Her
$\times$	: Vektörel çarpım
$\wedge$	: Dış çarpım
$E^n$	: n-boyutlu Euclid uzayı
$\langle, \rangle$	: Euclid anlamında iç çarpım
$\mathbb{R}$	: Reel sayılar sistemi
$\vec{v}_r$	: Relatif hız vektörü
$\vec{v}_a$	: Mutlak hız vektörü
$\vec{v}_f$	: Sürüklenme hız vektörü
$w_i$	: Pfaff- formları
$d_f \vec{x}$	: X noktasının ilerleme doğrultusu
$B_I$	: Bir parametrelili hareket
$B_{II}$	: İki parametrelili hareket
(P)	: Hareketli pol eğrisi
(P')	: Sabit pol eğrisi
(g)	: L-düzlemindeki kutup eğrisi
(g')	: L'-düzlemindeki kutup eğrisi
k	: L-düzleminin zarf eğrisi
k'	: L'-düzleminin zarf eğrisi
$\delta$	: Eğrilik yarıçapı
$\langle \rangle_L$	: Lorentz anlamında iç çarpım

## BÖLÜM I

### I. TEMEL TANIM VE KAVRAMLAR

Bu kısımda daha sonraki bölümlerde kullanacağımız temel tanım ve teoremler verilecektir.

#### TANIM I.1 ( Topoloji ) :

$X$  bir küme olsun.  $X$ ' in alt kümelerinin bir koleksiyonu  $\mathfrak{T}$  olsun.  $\mathfrak{T}$  koleksiyonu aşağıdaki önermeleri doğrularsa  $X$  üzerinde bir topoloji adını alır.

$$(\mathfrak{T}1) X, \emptyset \in \mathfrak{T}$$

$$(\mathfrak{T}2) \forall A_1, A_2 \in \mathfrak{T} \Rightarrow A_1 \cap A_2 \in \mathfrak{T}$$

$$(\mathfrak{T}3) A_i \in \mathfrak{T}, i \in I, \bigcup_{i \in I} A_i$$

dir [1].

#### TANIM I.2 ( Topolojik Uzay ) :

Bir  $X$  kümesi ve üzerindeki bir  $\mathfrak{T}$  topolojisinden oluşan  $( X, \mathfrak{T} )$  ikilisine bir topolojik uzay denir [1].

#### TANIM I.3 ( Homeomorfizm ) :

$X$  ve  $Y$  birer topolojik uzay olsun. Bir

$$f: X \rightarrow Y$$

sürekli fonksiyonun  $f^{-1}$  tersi var ve  $f^{-1}$  de sürekli ise  $f$  ye  $X$  den  $Y$  ye bir homeomorfizm ( topolojik dönüşüm ) denir [1].



**TANIM I.4 (Hausdorff Uzayı) :**

X bir topolojik uzay olsun. M için aşağıdaki önermeler doğru ise M bir n-boyutlu topolojik manifold ( topolojik n-manifold ) dir denir.

( M1 ) M bir Hausdorff uzayıdır.

( M2 ) M nin her bir açık alt kümesi  $E^n$  veya  $E^n$  nin bir açık alt kümesine homeomorftur.

( M3 ) M sayılabilir çoklukta açık alt kümelerle örtülebilir [1].

**TANIM I.5 ( Dış Türev ) :**

M bir n-boyutlu topolojik manifold ve M üzerinde bir A bölgesinde tanımlı bir  $C^\infty$  sınıftan bir fonksiyon f olsun. (f bir 0-form olarak adlandırılır).

$$df(x) = X [ f ] = \langle \nabla f, x \rangle$$

olarak tanımlanan df 1-formuna f nin A daki dış türevi denir [1].

**TANIM I.6 ( Pfaff Formlar ) :**

Bir veya iki değişkenli diferansiyel ifadelerine yani,

$$W_i = f_i(t)dt \text{ veya } W_i = f_i(u,v)du + g_i(u,v)dv$$

şeklindeki bağıntılara Pfaff -formları adı verilir [2].

**TANIM I.7 ( Lorentz Anlamında İç Çarpım ) :**

$R^3$  vektör uzayı üzerinde Euclid iç çarpımını yerine

$$\langle \cdot, \cdot \rangle_L : R^3 \times R^3 \rightarrow R$$

$$\left( \vec{a}, \vec{b} \right) \rightarrow \langle \vec{a}, \vec{b} \rangle_L = a_1 b_1 + a_2 b_2 - a_3 b_3$$

$\vec{a} = (a_1, a_2, a_3)$ ,  $\vec{b} = (b_1, b_2, b_3)$  biçiminde tanımlı  $\langle \cdot, \cdot \rangle_L$  fonksiyonuna Lorentz iç çarpımı denir.  $R^3$  afin uzayı Minkowski 3-uzayı olarak isimlendirilir ve  $R_1^3$  ile gösterilir [4].

**TANIM I.8 ( Lorentz Uzayında Vektörler ) :**

$R_1^2$  uzayında herhangi bir vektör  $\vec{a} = (a_1, a_2)$  olmak üzere

$$\|\vec{a}\|^2 = \langle \vec{a}, \vec{a} \rangle_L > 0 \text{ ise } \vec{a} \text{ ya space-like vektör}$$

$$\|\vec{a}\|^2 = \langle \vec{a}, \vec{a} \rangle_L < 0 \text{ ise } \vec{a} \text{ ya time-like vektör}$$

$$\|\vec{a}\|^2 = \langle \vec{a}, \vec{a} \rangle_L = 0 \text{ ise } \vec{a} \text{ ya light-like ( null ) vektör}$$

denir [4].

**TANIM I.9 (  $\vec{a}$  nın Lorentz Anlamındaki Normu ):**

$\vec{a} \in R_1^2$  vektörü için  $\vec{a}$  nın Lorentz anlamındaki normu

$$\|\vec{a}\| = \sqrt{|\langle \vec{a}, \vec{a} \rangle|}$$

biçiminde tanımlanır [4].

**TANIM I.10 ( Lorentz Anlamında Ortogonal Vektör ) :**

$R_1^2$  uzayında iki vektör  $\vec{a}$  ve  $\vec{b}$  olsun.

$$\langle \vec{a}, \vec{b} \rangle_L = 0$$

ise  $\vec{a}$  ve  $\vec{b}$  vektörlerine Lorentz anlamında ortogonaldirler denir [4].

**TANIM I.11 ( Lorentz Geometrisinde Vektörler)**

$\vec{a} \in R_1^2$  time-like vektör olsun.  $\vec{e} = (0,1)$  olmak üzere

$\langle \vec{a}, \vec{e} \rangle < 0$  ise  $\vec{a}$  ya future-pointing time like vektör

$\langle \vec{a}, \vec{e} \rangle > 0$  ise  $\vec{a}$  ya past-pointing time like vektör

denir [4].

**TANIM I.12 ( Yönlendirilmiş Hiperbolik Açı ) :**

$\vec{a}$  ve  $\vec{b}$ ,  $R_1^2$  uzayında future-pointing ( veya past-pointing ) time-like iki vektör olsun.

$$\begin{bmatrix} \cosh \theta & \sinh \theta \\ \sinh \theta & \cosh \theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \end{bmatrix}$$

eşitliği sağlanacak şekilde  $\theta \in R$  sayısına  $\vec{a}$  dan  $\vec{b}$  ye yönlendirilmiş hiperbolik açı denir ve  $\theta = (a, b)$  biçiminde gösterilir [4].

**TANIM I.13 ( Lorentz Anlamında Vektörel Çarpımı ) :**

$R_1^3$  uzayında iki vektör  $\vec{a}$  ve  $\vec{b}$  olsun.  $\vec{a} = (a_1, a_2, a_3)$  ve  $\vec{b} = (b_1, b_2, b_3)$

olmak üzere:

$$\left( \vec{a} \times \vec{b} \right)_L = (a_3 b_2 - a_2 b_3, a_1 b_3 - a_3 b_1, a_1 b_2 - a_2 b_1)$$

vektörüne  $\vec{a}$  ve  $\vec{b}$  nin Lorentz anlamında vektörel çarpımı denir.

$$\delta_{ij} = \begin{cases} 1, & i = j \text{ ise} \\ 0, & i \neq j \text{ ise} \end{cases} \quad \text{ve} \quad \vec{l}_i = (\delta_{i1}, \delta_{i2}, \delta_{i3})$$

olmak üzere

$$\vec{a} \times \vec{b} \Big|_L = -\det \begin{bmatrix} \vec{l}_1 & \vec{l}_2 & -\vec{l}_3 \\ a_1 & a_2 & a_3 \\ b_1 & b_2 & b_3 \end{bmatrix}$$

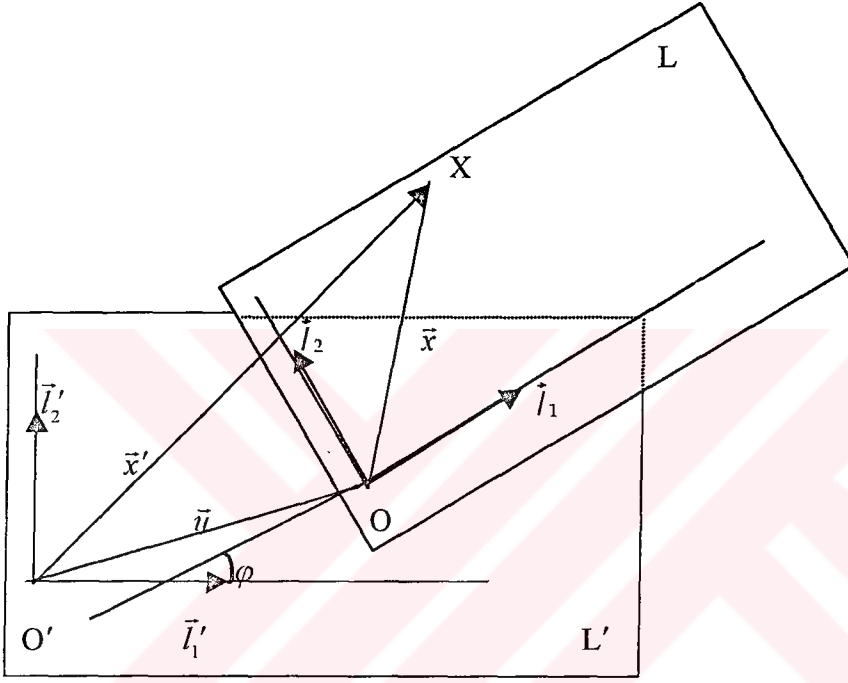
ile verilir. Lorentz anlamında

$$\vec{l}_1 \times \vec{l}_2 = \vec{l}_3 \quad , \quad \vec{l}_2 \times \vec{l}_3 = -\vec{l}_1 \quad , \quad \vec{l}_3 \times \vec{l}_1 = -\vec{l}_2$$

dir [4].

**TANIM I.14 ( Relatif Hız ) :**

X noktasının L-Lorentz düzlemine göre hız vektörüne, yani X noktası L-düzlemindeki yörünge eğrisini çizerken sahip olduğu vektörel hıza X noktasının  $\vec{V}_r$  relatif hızı denir [2].



( Şekil I.1 )

**TANIM I.15 ( Mutlak Hız ) :**

X noktasının L'-Lorentz düzlemine göre hız vektörüne X noktasının  $\vec{V}_a$  mutlak hızı denir [2]. ( Şekil I.1 ).

**TANIM I.16 ( Euclid Anlamında Sürüklenme Hızı ) :**

X noktasının  $\vec{V}_f$  sürüklenme hızını bulalım.

X noktasının  $\vec{V}_r$  relatif hızı için

$$\vec{X} = x_1 \vec{e}_1 + x_2 \vec{e}_2 \quad (I.1)$$

denkleminde  $\vec{e}_1$  ve  $\vec{e}_2$  yi sabit tutarak diferensiyel almak suretiyle

$$\vec{V}_r = dx_1 \vec{e}_1 + dx_2 \vec{e}_2 \quad (I.2)$$

buluruz.

$$\vec{e}_1 = \cos \varphi \vec{e}'_1 + \sin \varphi \vec{e}'_2 \quad (I.3)$$

$$\vec{e}_2 = -\sin \varphi \vec{e}'_1 + \cos \varphi \vec{e}'_2 \quad (I.4)$$

denklemlerinde  $\vec{e}'_1$  ve  $\vec{e}'_2$  vektörlerini sabit tutarak her iki tarafın diferensiyeli alınırsa

$$\begin{aligned} d\vec{e}_1 &= -\sin \varphi d\varphi \vec{e}'_1 + \cos \varphi d\varphi \vec{e}'_2 \\ &= (-\sin \varphi \vec{e}'_1 + \cos \varphi \vec{e}'_2) d\varphi \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} d\vec{e}_2 &= -\cos \varphi d\varphi \vec{e}'_1 - \sin \varphi d\varphi \vec{e}'_2 \\ &= -(\cos \varphi \vec{e}'_1 + \sin \varphi \vec{e}'_2) d\varphi \end{aligned}$$

elde edilir. Parantezlerin içindeki ifadeleri ( I.3 ) ve ( I.4 ) formülleri ile karşılaştırırsak

$$d\vec{e}_1 = d\varphi\vec{e}_2 \quad , \quad d\vec{e}_2 = -d\varphi\vec{e}_1 \quad (I.5)$$

yazılır.

Şekil ( I.1 ) deki  $\overrightarrow{OO'} = \vec{u}$  vektörünü  $\vec{e}_1$  ve  $\vec{e}_2$  doğrultularındaki bileşenlerine göre

$$\overrightarrow{OO'} = \vec{u} = u_1\vec{e}_1 + u_2\vec{e}_2 \quad (I.6)$$

şeklinde yazabiliriz. ( I.6 ) nın her iki tarafının diferensiyelini alırsak

$$d\vec{u} = du_1\vec{e}_1 + u_1d\vec{e}_1 + du_2\vec{e}_2 + u_2d\vec{e}_2$$

buluruz. Burada ( I.5 ) deki değerler yerine yazılırsa

$$d\vec{u} = du_1\vec{e}_1 + u_1d\varphi\vec{e}_2 + du_2\vec{e}_2 - u_2d\varphi\vec{e}_1$$

veya

$$d\vec{u} = (du_1 - u_2d\varphi)\vec{e}_1 + (du_2 + u_1d\varphi)\vec{e}_2 \quad (I.7)$$

formülünü elde ederiz.

X noktasının  $\vec{V}_a$  mutlak hızı için

$$\vec{x}' = -\vec{u} + \vec{x} = (-u_1 + x_1)\vec{e}_1 + (-u_2 + x_2)\vec{e}_2 \quad (I.8)$$

olur. ( I.8 ) bağıntısının tam diferensiyelini almak suretiyle

$$\vec{V}_a = d\vec{x}' = -d\vec{u} + d\vec{x}$$

$$\vec{V}_a = -(du_1 - u_2 d\varphi)\vec{e}_1 - (du_2 + u_1 d\varphi)\vec{e}_2 + x_1 d\vec{e}_1 + dx_1 \vec{e}_1 + x_2 d\vec{e}_2 + dx_2 \vec{e}_2 \quad (I.9)$$

bulunur. ( I.5 ) ve ( I.2 ) ifadelerini ( I.9 ) ifadesinde kullanırsak

$$\vec{V}_a = d\vec{x}' = (du_1 + u_2 d\varphi - x_2 d\varphi)\vec{e}_1 + (-du_2 - u_1 d\varphi + x_1 d\varphi)\vec{e}_2 + \vec{V}_r \quad (I.10)$$

elde edilir.

$$\vec{V}_r = -\{du_1 + (-u_2 + x_2)d\varphi\}\vec{e}_1 + \{-du_2 + (-u_1 + x_1)d\varphi\}\vec{e}_2 \quad (I.11)$$

vektörüne X noktasının sürüklenme hız vektörü denir [2].

#### TANIM I.17 ( Lorentz Anlamında Sürüklenme Hızı ) :

X noktasının  $\vec{V}_r$  relatif hızı için

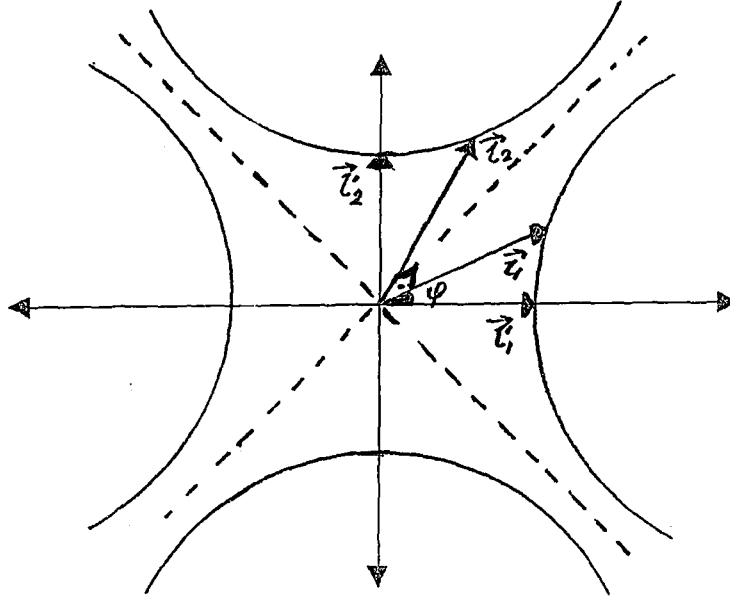
$$X = x_1 \vec{l}_1 + x_2 \vec{l}_2 \quad (I.12)$$

denkleminde  $\vec{l}_1$  ve  $\vec{l}_2$  yi sabit tutarak diferensiyel alırsak

$$\vec{V}_r = dx_1 \vec{l}_1 + dx_2 \vec{l}_2 \quad (I.13)$$

bulunur.





( Şekil I.2 )

$$\vec{l}_1 = \cosh \varphi \vec{l}'_1 + \sinh \varphi \vec{l}'_2 \quad (I.14)$$

$$\begin{aligned} \vec{l}_2 &= \sinh \left( \frac{\pi}{2} + \varphi \right) \vec{l}'_1 + \cosh \left( \frac{\pi}{2} + \varphi \right) \vec{l}'_2 \\ &= \sinh \varphi \vec{l}'_1 + \cosh \varphi \vec{l}'_2 \end{aligned} \quad (I.15)$$

Katsayılar matrisinin determinanı alınırsa  $\cosh^2 \varphi - \sinh^2 \varphi = 1$  bulunur.

( I.14 ) ve ( I.15 ) ifadelerinde  $\vec{l}'_1$  ve  $\vec{l}'_2$  vektörleri sabit tutularak her iki tarafın tam diferensiyeli alınırsa

$$\begin{aligned} d\vec{l}_1 &= \sinh \varphi d\varphi \vec{l}'_1 + \cosh \varphi d\varphi \vec{l}'_2 \\ &= \left( \sinh \varphi \vec{l}'_1 + \cosh \varphi \vec{l}'_2 \right) d\varphi \end{aligned} \quad (I.16)$$

$$\overrightarrow{OO'} = \vec{u} = u_1 \vec{l}_1 + u_2 \vec{l}_2 \quad (I.19)$$

yazabiliriz. Bu ifadede her iki tarafın diferensiyelini alırsak

$$d\vec{u} = du_1 \vec{l}_1 + d\vec{l}_1 u_1 + du_2 \vec{l}_2 + d\vec{l}_2 u_2$$

elde ederiz. Bu eşitlikte ( I.18 ) deki değerler yerlerine yazılırsa

$$\begin{aligned} d\vec{u} &= du_1 \vec{l}_1 + u_1 d\phi \vec{l}_2 + du_2 \vec{l}_2 + u_2 d\phi \vec{l}_1 \\ &= (du_1 + u_2 d\phi) \vec{l}_1 + (du_2 + u_1 d\phi) \vec{l}_2 \end{aligned} \quad (I.20)$$

bulunur. X noktasının  $\vec{V}_a$  mutlak hızı için

$$\vec{x}' = -\vec{u} + \vec{x} = (-u_1 + x_1)\vec{l}_1 + (-u_2 + x_2)\vec{l}_2$$

olur. Bu ifadenin diferansiyelini almak suretiyle

$$\vec{V}_a = d\vec{x}' = -d\vec{u} + d\vec{x}$$

$$\vec{V}_a = -(du_1 + u_2 d\varphi)\vec{l}_1 - (du_2 + u_1 d\varphi)\vec{l}_2 + x_1 d\vec{l}_1 + dx_1 \vec{l}_1 + x_2 d\vec{l}_2 + dx_2 \vec{l}_2 \quad (I.21)$$

bulunur. ( I.18 ) ve ( I. 13 ) deki bağıntı kullanılırsa

$$\vec{V}_a = -(du_1 + u_2 d\varphi)\vec{l}_1 - (du_2 + u_1 d\varphi)\vec{l}_2 + x_1 d\varphi \vec{l}_2 + dx_1 \vec{l}_1 + x_2 d\varphi \vec{l}_1 + dx_2 \vec{l}_2$$

$$\vec{V}_a = d\vec{x}' = (-du_1 - u_2 d\varphi + x_2 d\varphi)\vec{l}_1 + (-du_2 - u_1 d\varphi + x_1 d\varphi)\vec{l}_2 + \vec{V}_r \quad (I.22)$$

elde edilir.

$$\vec{V}_f = -\{du_1 + (u_2 - x_2)d\varphi\}\vec{l}_1 + \{-du_2 + (-u_1 + x_1)d\varphi\}\vec{l}_2 \quad (I.23)$$

vektörüne X vektörünün Lorentz anlamındaki sürüklenme hız vektörü denir [3].

#### TANIM I.18 ( Topolojik Manifold ) :

M bir Hausdorff uzayı olsun.  $\forall m \in M$  noktası için M'de  $E^n$ ,  $n \geq 0$ 'ye homeomorf olan bir U açık komşuluğu bulunabilirse M'ye bir n-boyutlu topolojik manifold denir [5].

**TANIM I.19 ( Sıfırıncı Mertebeden Diferensiyel Form ) :**

$E^n$  de açık alt cümle  $U$  olmak üzere bir

$$f:U \rightarrow R$$

fonksiyonunun  $k$ -ıncı mertebeden bütün kısmi türevleri var ve sürekli iseler  $f$  fonksiyonuna  $C^k$  sınıfından diferensiyellenebilirdir denir. Özel olarak  $f$  sadece sürekli ise  $C^0$  sınıfındandır denir.  $U$  üstünde tanımlı  $C^1$  sınıfından fonksiyona  $U$  üstünde bir 0-form adı verilir [1].

**TANIM I.20 ( Hiperyüzey ) :**

$E^n$ ,  $n$ -boyutlu Öklid uzayında  $(n-1)$  boyutlu veya  $(n-1)$ -yüzey diye  $E^n$  deki boş olmayan bir  $M$  cümlesine denir. Öyleki bu  $M$  cümlesi

$$M = \left\{ x \in U \subset E^n \mid f:U \xrightarrow{\text{dif.bilir}} R, U \in \mathfrak{J} \right\}$$

$$x \rightarrow f(x) = c$$

$\nabla f|_p \neq 0, \forall p \in M$  biçiminde tanımlanır.

$E^2$  de bir 1-yüzeye düzlemsel eğri denir.  $E^3$  de bir 2-yüzeye sadece yüzey denir.  $E^n$  de bir  $(n-1)$ -yüzey,  $n > 3$  olması halinde daha çok bir hiperyüzey olarak adlandırılır [1].

**TANIM I.21 ( Hiperküre ) :**

$E^n$ ,  $n$ -boyutlu Euclid uzayında

$$S_r^{n-1} = \left\{ (x_1, x_2, \dots, x_n) \mid \sum_{i=1}^n x_i^2 = r^2, r \in R, r = \text{sabit} \right\}$$

nokta cümlesine bir ( n-1 )-boyutlu hiperküre veya ( n-1 )-küre denir [1].

**TANIM I.22 ( Dönme Polü ) :**

Sürüklenme hızının sıfır olduğu noktalara pol noktası veya dönme polü veya ani dönme merkezi denir [2].

**TANIM I.23 ( Nokta Yoğunluğu ) :**

İki-parametrelili bir  $B_n$ -hareketinde L-düzlemindeki X noktasının yüzey elementine X noktasının L' -düzlemindeki nokta yoğunluğu denir. [2].

**TANIM I.24 ( Doğru Yoğunluğu ) :**

L-düzlemindeki g doğrusunun

$$(g) = dh \wedge d\varphi$$

ile verilen ifadesine g doğrusunun doğru yoğunluğu denir [2].

**TANIM I.25 ( Pol Eğrisi ) :**

Her t anına bir P dönme polü karşılık geleceğinden, hareket esnasında P noktası her iki L ve L' -düzleminde yer değiştirerek bir yörünge çizer. P noktasının hareketinin L-düzleminde çizdiği geometrik yere ( P ) hareketli pol eğrisi denir. ( P ) noktasının L' -düzlemindeki geometrik yerine ise hareketin ( P' ) sabit pol eğrisi denir [2].

**TANIM I.26 ( Zarf Eğrisi ) :**

Hareketli pol eğrisinin, sabit pol eğrisi üzerindeki hareketinden meydana gelen eğriye zarf eğrisi denir [2].

**TANIM I.27 ( Kutup Ekseni ) :**

Üzerinde bir başlangıç noktası bulunan sağa doğru yönlendirilmiş yatay bir eksen, düzlem noktalarının yerlerini belirtmek için kullanılıyorsa bu eksene kutup ekseni adı verilir [2].

**TANIM I.28 ( Geodezik-  $B_1$  Hareketi ) :**

$B_{11}$ -hareketinin 1-parametrelili  $B_1$ -hareketlerine, bu hareketlerin pol eğrileri tekabül eden kutup eksenlerine dik oluyorsa geodezik adı verilir [2].

**TANIM I.29 ( Oskülatör-  $B_1$  Hareketi ) :**

Pol yörüngelerinin her defa kutup eksenine değen  $B_1$ -hareketlerine oskülatör- $B_1$  hareketi denir [2].

**TANIM I.30 ( Yay Elementi ) :**

s-yay parametresi ile verilmiş bir eğri için s nin ds diferensiyeline yay elementi denir [1].

**TANIM I.31 ( Kontengez Açısı ) :**

( P ) pol eğrisinin komşu iki teğetinin açısı  $\mathfrak{S}$ , ( P' ) pol eğrisinin komşu iki teğetinin açısı  $\mathfrak{S}'$  olarak alınırsa bu  $\mathfrak{S}$  ve  $\mathfrak{S}'$  açılarına kontengez açısı adı verilir [2].

**TEOREM I.1:**

$f(u_1, u_2, \dots, u_n)$  skalar fonksiyon veya sıfırıncı mertebeden diferensiyel form ve  $W$  yı da bir  $p$ -form olarak alırsak dış türev aşağıdaki özelliğe sahip olur [2].

$$d(fW) = d(Wf) = df \wedge W + f dW$$

**TEOREM I.2:**

$R_1^3$  Minkowski uzayında üç vektör  $\vec{a} = (a_1, a_2, a_3)$ ,  $\vec{b} = (b_1, b_2, b_3)$  ve  $\vec{c} = (c_1, c_2, c_3)$  olsun. Bu durumda Lorentz anlamında

$$i) \langle \vec{a} \wedge \vec{b}, \vec{c} \rangle = -\det(\vec{a}, \vec{b}, \vec{c})$$

$$ii) (\vec{a} \wedge \vec{b}) \wedge \vec{c} = -\langle \vec{a}, \vec{c} \rangle \vec{b} + \langle \vec{b}, \vec{c} \rangle \vec{a}$$

$$iii) \langle \vec{a} \wedge \vec{b}, \vec{a} \rangle = 0 \text{ ve } \langle \vec{a} \wedge \vec{b}, \vec{b} \rangle = 0$$

$$iv) \langle \vec{a} \wedge \vec{b}, \vec{a} \wedge \vec{b} \rangle = -\langle \vec{a}, \vec{a} \rangle \langle \vec{b}, \vec{b} \rangle + (\langle \vec{a}, \vec{b} \rangle)^2$$

dir [4].

**TEOREM I.3:**

Trigonometrik fonksiyonlar ile hiperbolik fonksiyonlar arasında aşağıdaki bağıntılar vardır.

$$a) \cosh(i\theta) = \cos\theta.$$

$$b) \sinh(i\theta) = i \sin \theta$$

$$c) \sin(i\theta) = i \sinh \theta$$

$$d) \cos(i\theta) = \cosh \theta$$

dır [7].

**İSPAT:**

$$a) \cosh x = \frac{e^x + e^{-x}}{2} \text{ ifadesinde } x = i\theta \text{ alınırsa}$$

$$\cosh(i\theta) = \frac{e^{i\theta} + e^{-i\theta}}{2} = \frac{\cos\theta + i\sin\theta + \cos\theta - i\sin\theta}{2} = \frac{2\cos\theta}{2} = \cos\theta$$

elde edilir.

$$b) \sinh x = \frac{e^x - e^{-x}}{2} \text{ ifadesinde } x = i\theta \text{ alınırsa}$$

$$\begin{aligned} \sinh(i\theta) &= \frac{e^{i\theta} - e^{-i\theta}}{2} = \frac{e^{i\theta} - e^{-i\theta}}{2} = \frac{\cos\theta + i\sin\theta - \cos\theta + i\sin\theta}{2} \\ &= \frac{2i\sin\theta}{2} = i\sin\theta \end{aligned}$$

$$c) \sin x = \frac{e^{ix} - e^{-ix}}{2i} \text{ ifadesinde } x=i\theta \text{ alınırsa}$$



$$\sin(i\theta) = \frac{e^{i(i\theta)} - e^{-i(i\theta)}}{2i} = \frac{e^{i^2\theta} - e^{-i^2\theta}}{2i} = \frac{e^{-\theta} - e^{\theta}}{2i} = -\frac{e^{\theta} - e^{-\theta}}{2i}$$

olur. Bu son eşitliği (i) ile çarpıp bölersek

$$\sin(i\theta) = -\frac{i}{i} \left( \frac{e^{\theta} - e^{-\theta}}{2i} \right) = i \frac{e^{\theta} - e^{-\theta}}{2} = i \sinh \theta$$

bulunur.

$$d) \cos(i\theta) = \frac{e^{i(i\theta)} + e^{-i(i\theta)}}{2} = \frac{e^{i^2\theta} + e^{-i^2\theta}}{2} = \frac{e^{-\theta} + e^{\theta}}{2} = \frac{e^{\theta} + e^{-\theta}}{2} = \cosh \theta$$

olur. Buradan  $\cos(i\theta) = \cosh \theta$  elde edilir.

#### TEOREM I.4:

Euclid geometrisindeki  $e^{i\theta}$  ifadesi, Lorentz geometrisinde  $e^{i\theta} = \cosh(i\theta) + \sinh(i\theta)$  şeklindedir.

#### İSPAT:

$e^{i\theta} = \cos \theta + i \sin \theta$  açılımında  $\cos \theta$  ve  $\sin \theta$  yerine, Teorem I.3 ün (a) ve (b) şıklarından eşitleri yazılırsa;

$$e^{i\theta} = \cosh(i\theta) + \sinh(i\theta)$$

şeklinde yazılabilir.

**TEOREM I.5:**

İki hareketin terkininde bir noktanın mutlak hız vektörü, sürüklenme hız vektörü ile relatif hız vektörünün toplamına eşittir. Bundan dolayı  $\vec{V}_a$  mutlak hızı,  $\vec{V}_f$  sürüklenme hızı ve  $\vec{V}_r$  relatif hızı arasında

$$\vec{V}_a = \vec{V}_f + \vec{V}_r$$

bağıntısı vardır [2].

**TEOREM I.6:**

Sabit ve hareketli düzlemlerdeki pol eğrilerini çizen P dönme polünün her t anındaki hızları birbirinin aynıdır. [2].

## BÖLÜM II

### II. Lorentz Geometrisinde 2-Parametrelili Hareketler

Önce 1-parametrelili bir B<sub>1</sub> hareketini izah edelim.

Şekil ( I.1 ) e göre hareketli L-düzlemini  $\{O; \vec{l}_1, \vec{l}_2\}$  eksen sistemi ve L' sabit düzlemini de  $\{O'; \vec{l}'_1, \vec{l}'_2\}$  eksen sistemi ile ifade edelim. Hareketli eksen sisteminin başlangıç noktasından sabit eksen sisteminin başlangıç noktasına giden  $\overline{OO'} = \vec{u}$  vektörü ve  $\vec{l}'_1, \vec{l}'_2$  vektörleri arasındaki dönme açısı  $\varphi$  tarif edilsin. Burada

$$\overline{OO'} = \vec{u} = u_1 \vec{l}_1 + u_2 \vec{l}_2 \quad (\text{II.1})$$

ve O ile O' noktaları çakışacak şekilde kaydırılmış olarak düşünülürse

$$\begin{aligned} \vec{l}_1 &= \cosh \varphi \vec{l}'_1 + \sinh \varphi \vec{l}'_2 \\ \vec{l}_2 &= \sinh \varphi \vec{l}'_1 + \cosh \varphi \vec{l}'_2 \end{aligned} \quad (\text{II.2})$$

bağıntıları elde edilir. Herhangi bir X noktası önce L nin sonrada L' nün noktası olarak düşünülebilir. Bu durumda;

$$\begin{aligned} \overline{OX} &= \vec{x} = x_1 \vec{l}_1 + x_2 \vec{l}_2 \\ \overline{O'X} &= \vec{x}' = x'_1 \vec{l}'_1 + x'_2 \vec{l}'_2 \end{aligned} \quad (\text{II.3})$$

X noktasının her iki eksen sisteminde koordinatlarını

$$x = x_1 + ix_2 \quad , \quad x' = x'_1 + ix'_2 \quad (\text{II.4})$$

ve  $\overrightarrow{OO'}$  vektörünü de hareketli eksen sisteminde

$$u = u_1 + iu_2 \quad (\text{II.5})$$

kompleks sayıları ile gösterelim.

Bunlar arasında aşağıdaki bağıntılar mevcuttur; yani

$$x' = (x - u)e^{i\varphi} \quad (\text{II.6})$$

$$u' = -ue^{i\varphi} \quad (\text{II.7})$$

ifadelerinden

$$\begin{aligned} x' &= xe^{i\varphi} - ue^{i\varphi} \\ x' &= u' + xe^{i\varphi} \end{aligned} \quad (\text{II.8})$$

sonucu elde edilir.

1- parametrelili  $B_1$ -hareketinde  $\varphi$  ve  $u$  yu dolaylı olarak da  $u'$  yü bir reel  $t$ -parametresine bağlı olarak düşünelim.  $X$  noktası  $L$ -düzleminde bulunuyorsa  $X$  sabittir. ( II.6 ) ve ( II.8 ) bağıntılarının her iki tarafının diferensiyeli alınır,

$$\begin{aligned} dx' &= -d ue^{i\varphi} + i(x - u)e^{i\varphi} d\varphi = du' + ix'e^{i\varphi} d\varphi \\ dx' &= \{-du + i(x - u)d\varphi\}e^{i\varphi} = du' + ix'e^{i\varphi} d\varphi \end{aligned} \quad (\text{II.9})$$

bulunur.  $P$  dönme polü  $dx' = 0$  ve  $dx = 0$  ile karakterize edildiğinden

$$-du + i(x - u)d\varphi = 0$$

dir ve buradan

$$x = u - idu / d\varphi$$

olur.  $dx' = 0$  için  $x = p$  olduğundan

$$p = x = u - idu / d\varphi \quad (\text{II.10})$$

bulunur. Tekrar (II.6) bağıntısını kullanırsak

$$x' = (x - u)e^{i\varphi} \Rightarrow x - u = x'e^{-i\varphi}$$

$$\Rightarrow x = u + x'e^{-i\varphi}$$

diferensiyeli alınırsa

$$dx = du - ix'e^{-i\varphi}d\varphi \quad (\text{II.11})$$

bulunur. P dönme polü  $dx = 0$  olarak karakterize edildiğinden

$$du - ix'e^{-i\varphi}d\varphi = 0$$

$$x' = e^{i\varphi} du / id\varphi$$

dir.  $dx = 0$  için  $x'$  noktaları  $p'$  pol noktalarına eşit olacağından

$$p' = x' = -ie^{i\varphi} du / d\varphi \quad (\text{II.12})$$

bulunur. Böylece P dönme polünü veren kompleks sayılar bulunmuş olur.

Şimdi  $u_1, u_2, \varphi$  ve dolayısıyla da  $u$  ve  $u'$  kompleks büyüklüklerinin iki reel parametreye bağlı olduğunu kabul edelim. Şayet  $du/d\varphi \neq 0$  ise yani  $u$  gerçekten  $\varphi$ 'ye bağlı ise bu parametrelerden birini  $\varphi$  dönme açısı olarak seçebiliriz.

$$u = u_1 + iu_2 = u(\varphi, \lambda) \quad (\text{II.13})$$

ile uygun diferensiyellenebilme altında iki parametrelili veya yüzey çizen  $B_{II}$ -hareketi tarif edilebilir.

Yukarıdaki ( II.13 ) ifadesinde keyfi  $\lambda$  parametresi yerine  $\lambda = \lambda(\varphi)$  fonksiyonu seçilirse,  $B_{II}$ -hareketinden 1-parametrelili bir  $B_I$ -hareketi elde edilir. Bu harekete karşılık gelen dönme polü için ( II.10 ) ve ( II.12 ) ifadelerinde

$$du/d\varphi = \partial u / \partial \varphi + \partial u / \partial \lambda (d\lambda / d\varphi) = u_\varphi + u_\lambda (d\lambda / d\varphi) \quad (\text{II.14})$$

konulursa

$$p = x = u - i(u_\varphi + u_\lambda d\lambda / d\varphi), \quad p' = x' = -ie^{i\varphi} (u_\varphi + u_\lambda d\lambda / d\varphi) \quad (\text{II.15})$$

bulunur.

Bir an için  $\varphi$  ve  $\lambda$  nın tespit edildiğini ve yalnız  $d\lambda/d\varphi = \mu$  yürüyüş istikametinin değiştiğini düşünelim, yani bu anda mümkün olan bütün  $B_I$ 'leri  $B_{II}$ 'den çıkarılan  $(\varphi, \lambda)$  konumu vasıtasıyla tetkik edelim.

Kompleks sayı düzleminde

$$x = a + b\mu$$

ile (  $a$  ve  $b$  kompleks sabit sayılar,  $\mu$  reel bir parametre olsun.) bir doğrunun parametrik tanımı verildiği için şu teorem elde edilir.

### TEOREM II.1:

İki parametrelili  $B_{II}$ -hareketinin bir  $(\varphi, \lambda)$  konumunda bu hareketten çekip çıkarılabilen bütün bir parametrelili  $B_I$ -hareketlerinin  $P$  dönme polleri  $L$  hareketli düzleminde bir  $g$  doğrusu ve  $L'$  sabit düzleminde keza bir  $g'$  doğrusu meydana getirirler.

( II.15 ) den şu anlaşılır;  $L$ -düzleminde  $g$  kutup ekseni

$$p_0 = u - iu\varphi \quad ( II.16 )$$

olan  $p_0$  noktasından geçer ve

$$v = -iu_\lambda \quad ( II.17 )$$

kompleks sayısı ile verilen doğrultudur.

$L'$ -düzleminde  $g'$  kutup ekseni

$$p'_0 = -iu_\varphi e^{i\varphi} \quad ( II.18 )$$

olan  $p_0$  noktasından geçer ve doğrultusu

$$v' = -iu_\lambda e^{i\varphi} = ve^{i\varphi} \quad ( II.19 )$$

ile verilir.

$B_{II}$ 'nin her  $(\varphi, \lambda)$  konumuna tekabül eden bu her iki  $g$  ve  $g'$  kutup eksenleri  $d\lambda/d\varphi = \mu$ 'nün değişimiyle nokta nokta ( yani  $\mu$ 'nün aynı değerleriyle ) tekabül ederler. Bu tekabül ( II.19 ) ifadesinin mutlak değerinin alınmasıyla

$$|v'| = |-iu_\lambda e^{i\varphi}| = |-i||u_\lambda||e^{i\varphi}| = |u_\lambda|$$

veya

$$|v'| = |u_\lambda| = |v| \quad (\text{II.20})$$

den dolayı izometriktir veya uzunlukları sabit bırakır.





## BÖLÜM III

### III. Lorentz Anlamında 2-Parametrelili Hareketlerin Kutup Eksenleri

#### III.1. Kutup Eksenleri

##### TEOREM III.1.1:

2-parametrelili  $B_{II}$ -hareketinin bir  $(\varphi, \lambda)$  konumuna karşılık gelen  $g, g'$  kutup eksenleri, nokta nokta izometrik veya uzunlukları değişmeyecek şekilde birbirlerine karşılık gelirler.

##### TEOREM III.1.2:

$B_{II}$ -hareketinin  $(\varphi, \lambda) \rightarrow (\varphi + d\varphi, \lambda + d\lambda)$  gibi sonsuz küçük dönmelerine ait dönme pollerinin geometrik yeri  $\varphi$  ve  $\lambda$  sabit değerleri ile değişen  $d\lambda/d\varphi$  oranına ait  $L$  ve  $L'$  düzlemlerinde birer  $g$  ve  $g'$  doğrularıdır.

Bundan böyle  $g$  ve  $g'$  kutup eksenleri yalnız  $(\varphi, \lambda)$  konumuna bağlıdır. Böylece bir  $B_{II}$ -2-parametrelili hareketi ile kutup eksenlerinin bir  $g(\varphi, \lambda) \leftrightarrow g'(\varphi, \lambda)$ , yani  $L$ 'nin doğrularının  $L'$ 'nün doğrularına bir doğru dönüşümü ile bağlanabilir. Bu dönüşüm özelliklerini aşağıdaki kısımda açıklayalım.

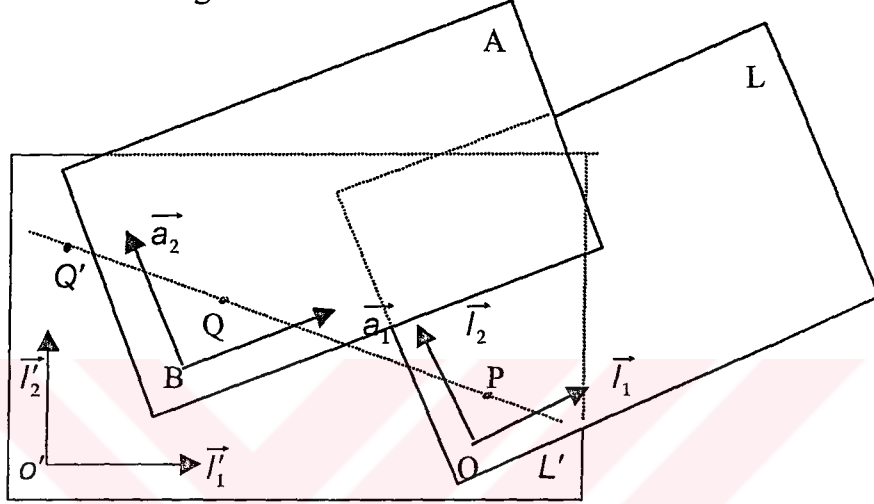
#### III.2. Kutup Eksenleri Dönüşümünün Yoğunluk Değişmezliği

##### TEOREM III.2.1:

İki parametrelili  $B_{II}$ -hareketinde  $L$ -düzlemindeki  $g$  kutup eksenin yoğunluğu  $L'$ -düzlemindeki  $g'$  pol eksenin yoğunluğuna eşittir.

**İSPAT:** Hareketli koordinat sistemi ve kanonik izafe sistemde yapılan hesaplamalara benzer şekilde, uygun bir izafe sistem yardımıyla  $B_{II}$ -hareketinin tarifini kullanalım.

O halde L ve L'-düzlemlerini temsil eden  $\{O; \vec{e}_1, \vec{e}_2\}, \{O'; \vec{e}'_1, \vec{e}'_2\}$  eksen sistemleri yanına tekrar hareketli bir  $\{B; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  eksen sistemini ekleyelim.  $B_{II}$ -hareketini bu izafe sistemle görelim.

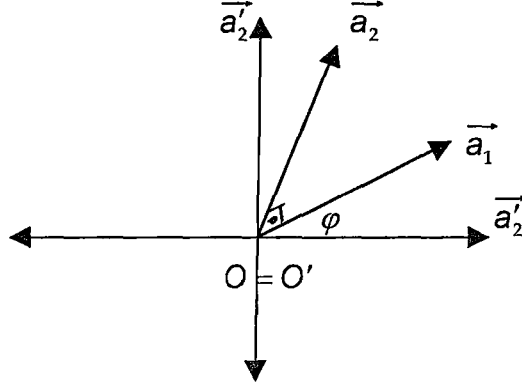


(Şekil III.1.1)

Bir noktanın L-düzlemine göre değişimini  $\langle\langle d... \rangle\rangle$  ile L' düzlemine göre değişimini de  $\langle\langle d'... \rangle\rangle$  ile göstererek bu iki değişimi ayırt edelim.  $\{B; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  sistemine öyle bir A düzlemi bağlayalım ki bu yeni izafe sistemi A'nın temsilcisi olarak hareket etsin. Böylece A'nın L-düzlemine göre hareketi, L-düzleminin L'-düzlemine göre hareketi gibi gösterilebilir. Ayrıca  $\vec{a}_1, \vec{a}_2$  vektörlerinin ve aynı zamanda

$$\vec{OB} = \vec{b} = b_1 \vec{a}_1 + b_2 \vec{a}_2 \quad (III.2.1)$$

vektörünün değişimini  $\{B; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  sistemi vasıtasıyla gösterebiliriz. Burada O noktası L üzerinde tespit edilmiş bir noktadır, yani hareketli düzlemin başlangıç noktasıdır.



( Şekil III.1.2 )

Yukarıdaki şekilde O ve O' noktalarını çakışmış olarak düşünürsek  $\vec{a}_1$  ve  $\vec{a}_2$  vektörleri  $\vec{a}'_1$  ve  $\vec{a}'_2$  doğrultularında bileşenlerine ayrılabilir ve

$$\vec{a}_1 = \cosh \varphi \vec{a}'_1 + \sinh \varphi \vec{a}'_2 \quad (\text{III.2.2})$$

$$\vec{a}_2 = \sinh \varphi \vec{a}'_1 + \cosh \varphi \vec{a}'_2 \quad (\text{III.2.3})$$

şeklinde yazılabilirler. Bu denklemlerde  $\vec{a}'_1$  ve  $\vec{a}'_2$  vektörlerini sabit tutarak her iki tarafın diferensiyeli alınırsa,

$$d\vec{a}_1 = \sinh \varphi d\vec{a}'_1 + \cosh \varphi d\vec{a}'_2$$

$$= (\sinh \varphi \vec{a}'_1 + \cosh \varphi \vec{a}'_2) d\varphi$$

$$d\vec{a}_2 = \cosh \varphi d\vec{a}'_1 + \sinh \varphi d\vec{a}'_2$$

$$= (\cosh \varphi \vec{a}'_1 + \sinh \varphi \vec{a}'_2) d\varphi$$

bulunur. Parantez içindeki ifadeler  $\vec{a}_1$  ve  $\vec{a}_2$  nin bileşenleri ile karşılaştırılırsa

$$d\vec{a}_1 = d\varphi \vec{a}_2 \quad , \quad d\vec{a}_2 = -d\varphi \vec{a}_1 \quad (\text{III.2.4})$$

olduğu görülür.

( III.2.1 ) ifadesinin diferensiyeli alınır

$$d\vec{b} = db_1 \vec{a}_1 + b_1 d\vec{a}_1 + db_2 \vec{a}_2 + b_2 d\vec{a}_2$$

elde edilir. Burada ( III.2.4 ) de bulunan  $d\vec{a}_1$  ve  $d\vec{a}_2$  değerlerini yerine yazarsak

$$\begin{aligned} d\vec{b} &= db_1 \vec{a}_1 + b_1 d\varphi \vec{a}_2 + db_2 \vec{a}_2 + b_2 (-d\varphi \vec{a}_1) \\ &= (db_1 + b_2 d\varphi) \vec{a}_1 + (db_2 + b_1 d\varphi) \vec{a}_2 \end{aligned} \quad (\text{III.2.5})$$

bulunur.

Aynı benzer biçimde A'nın  $L'$ -düzlemine göre hareketinde

$$d'\vec{a}_1 = d\varphi' \vec{a}_2 \quad , \quad d'\vec{a}_2 = -d\varphi' \vec{a}_1 \quad (\text{III.2.6})$$

ve  $\vec{b}'$  vektörünü de

$$\vec{O'B} = \vec{b}' = b'_1 \vec{a}_1 + b'_2 \vec{a}_2 \quad (\text{III.2.7})$$

şeklinde yazabiliriz. ( III.2.7 ) ifadesinin diferensiyeli alınır

$$d'\vec{b}' = db'_1 \vec{a}_1 + b'_1 d'\vec{a}_1 + db'_2 \vec{a}_2 + b'_2 d'\vec{a}_2$$

bulunur. ( III.2.6 ) ifadesindeki değerler yerine yazılırsa

$$\begin{aligned}
d'\vec{b}' &= db'_1\vec{a}_1 + b'_1d\varphi'\vec{a}_2 + db'_2\vec{a}_2 + b'_2d\varphi'\vec{a}_1 \\
&= (db'_1 + b'_2d\varphi')\vec{a}_1 + (db'_2 + b'_1d\varphi')\vec{a}_2 \quad (\text{III.2.8})
\end{aligned}$$

sistemi bulunur. Kısalık olması bakımından

$$d\varphi = \mathfrak{I} \text{ ve } d\varphi' = \mathfrak{I}' \quad (\text{III.2.9})$$

$$db_1 + b_2d\varphi = \sigma_1 \quad , \quad db_2 + b_1d\varphi = \sigma_2 \quad (\text{III.2.10})$$

$$db'_1 + b'_2d\varphi' = \sigma'_1 \quad , \quad db'_2 + b'_1d\varphi' = \sigma'_2 \quad (\text{III.2.11})$$

sembollerini kullanalım ve B noktasının  $L'$ -düzlemine göre değişimini de

$$d'\vec{b}' = d'\vec{b} \quad (\text{III.2.12})$$

ile gösterelim. Böylece A'nın  $L$ -düzlemine göre hareketi

$$d\vec{a}_1 = \mathfrak{I}\vec{a}_2 \quad , \quad d\vec{a}_2 = \mathfrak{I}\vec{a}_1 \quad (\text{III.2.13})$$

$$d\vec{b} = \sigma_1\vec{a}_1 + \sigma_2\vec{a}_2 \quad (\text{III.2.14})$$

ve A'nın  $L'$ -düzlemine göre

$$d'\vec{a}_1 = \mathfrak{I}'\vec{a}_2 \quad , \quad d'\vec{a}_2 = \mathfrak{I}'\vec{a}_1 \quad (\text{III.2.15})$$

$$d'\vec{b}' = \sigma'_1\vec{a}_1 + \sigma'_2\vec{a}_2 \quad (\text{III.2.16})$$

türev denklemleri ile verilmiş olur.

İki parametrelili  $B_{11}$ -hareketinde  $\sigma_i, \sigma'_i, \mathfrak{I}$  ve  $\mathfrak{I}'$  ifadeleri  $\varphi$  ve  $\lambda$  yada daha bağımsız olarak  $u$  ve  $v$  gibi bağımsız iki değişkene göre Pfaff-formlardır. Bu formlar  $B_{11}$ -hareketinin tespitinde tamamen keyfi kabul edilemezler. Çoğu kez integrallenebilme şartlarını sağlamak zorundadırlar.

Bir tam diferansiyelin dış türevi sıfır olduğundan

$$d(\overrightarrow{da_1}) = 0 \quad (\text{III.2.17})$$

dır. ( III.2.13 ) denklemleri ve Teorem I.1 in çarpım ifadesinden dolayı

$$d(\overrightarrow{da_1}) = d(\mathfrak{I}\overrightarrow{a_2}) = d\overrightarrow{a_2} \wedge \mathfrak{I} + d\mathfrak{I}\overrightarrow{a_2} = 0$$

$$\Rightarrow \mathfrak{I}\overrightarrow{a_1} \wedge \mathfrak{I} + d\mathfrak{I}\overrightarrow{a_2} = 0$$

$$\Rightarrow (\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I})\overrightarrow{a_1} + d\mathfrak{I}\overrightarrow{a_2} = 0$$

bulunur ve  $\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I} = 0$  olduğundan

$$d\mathfrak{I} = 0 \quad (\text{III.2.18})$$

elde edilir.  $\mathfrak{I}$  bir açının değişimi olduğundan  $\mathfrak{I}$  doğrudan doğruya geometrik olarak açıklanan bir tam diferensiyeldir.

$$d(\overrightarrow{da_2}) = 0 \quad (\text{III.2.19})$$

ifadesine Teorem I.1 deki çarpım kuralı uygulanarak

$$d(\overrightarrow{da_2}) = d(\mathfrak{I}\overrightarrow{a_1}) = d\overrightarrow{a_1} \wedge \mathfrak{I} + d\mathfrak{I}\overrightarrow{a_1} = 0$$

$$\Rightarrow \mathfrak{I}\vec{a}_2 \wedge \mathfrak{I} + d\mathfrak{I}\vec{a}_1 = 0$$

$$\Rightarrow (\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I})\vec{a}_2 + d\mathfrak{I}\vec{a}_1 = 0$$

bulunur ve  $\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I} = 0$  olduğundan

$$d\mathfrak{I} = 0$$

bulunur.  $\mathfrak{I}$  bir açının değişimi olduğundan  $\mathfrak{I}$  nun bir tam diferensiyel olduğu sonucu tekrar elde edilmiş olur.

$$d'(d'\vec{a}_1) = 0 \quad , \quad d'(d'\vec{a}_2) = 0 \quad (\text{III.2.20})$$

ifadelerine ( III.2.15 ) denklemleri ve Teorem I.1 in çarpım ifadesi uygulanırsa

$$d'(d'\vec{a}_1) = d'(\mathfrak{I}'\vec{a}_2) = d'\vec{a}_2 \wedge \mathfrak{I}' + d\mathfrak{I}'\vec{a}_2 = 0$$

$$\Rightarrow \mathfrak{I}'\vec{a}_1 \wedge \mathfrak{I}' + d\mathfrak{I}'\vec{a}_2 = 0$$

$$\Rightarrow (\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}')\vec{a}_1 + d\mathfrak{I}'\vec{a}_2 = 0$$

sonucuna ulaşılır ve  $\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}' = 0$  olduğundan

$$d\mathfrak{I}' = 0 \quad (\text{III.2.21})$$

bulunur. Tamamen benzer şekilde

$$d'(d'\vec{a}_2) = d'(\mathfrak{I}'\vec{a}_1) = d'\vec{a}_1 \wedge \mathfrak{I}' + d\mathfrak{I}'\vec{a}_1 = 0$$

$$\Rightarrow \mathfrak{I}' \vec{a}_2 \wedge \mathfrak{I}' + d\mathfrak{I}' \vec{a}_1 = 0$$

$$\Rightarrow (\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}') \vec{a}_2 + d\mathfrak{I}' \vec{a}_1 = 0$$

bulunur.  $\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}' = 0$  olduğundan

$$d\mathfrak{I}' = 0$$

elde edilir. Bu da bir dönme açısının değişimi olan  $\mathfrak{I}'$  ifadesinin bir tam diferensiyel olduğunu ifade eder.

( III.2.14 ) ifadesinin dış türevini alırsak

$$d(d\vec{b}) = d(\sigma_1 \vec{a}_1) + d(\sigma_2 \vec{a}_2) = 0$$

olur. ( III.2.13 ) ve Teorem I.1 in çarpım kaidelerinden dolayı

$$d(d\vec{b}) = d(\sigma_1 \vec{a}_1) + d(\sigma_2 \vec{a}_2) = 0$$

$$\Rightarrow d\vec{a}_1 \wedge \sigma_1 + d\sigma_1 \vec{a}_1 + d\vec{a}_2 \wedge \sigma_2 + d\sigma_2 \vec{a}_2 = 0$$

$$\Rightarrow \mathfrak{I} \vec{a}_2 \wedge \sigma_1 + d\sigma_1 \vec{a}_1 + \mathfrak{I} \vec{a}_1 \wedge \sigma_2 + d\sigma_2 \vec{a}_2 = 0$$

$$\Rightarrow (\mathfrak{I} \wedge \sigma_1) \vec{a}_2 + d\sigma_1 \vec{a}_1 + (\mathfrak{I} \wedge \sigma_2) \vec{a}_1 + d\sigma_2 \vec{a}_2 = 0$$

$$d\sigma_1 \vec{a}_1 + d\sigma_2 \vec{a}_2 = -(\mathfrak{I} \wedge \sigma_2) \vec{a}_1 - (\mathfrak{I} \wedge \sigma_1) \vec{a}_2$$

olur. Aynı vektörlerin katsayıları birbirine eşitlenirse



$$d\sigma_1 = -(\mathfrak{I} \wedge \sigma_2) = \sigma_2 \wedge \mathfrak{I}$$

$$d\sigma_2 = -(\mathfrak{I} \wedge \sigma_1) = \sigma_1 \wedge \mathfrak{I} \quad (\text{III.2.22})$$

şartlarına ulaşılır.

Aynı şekilde ( III.2.16 ) ifadesinin dış türevi alınırsa

$$d(d'\vec{b}) = d'(\sigma_1 \vec{a}_1) + d'(\sigma_2 \vec{a}_2) = 0$$

olur. ( III.2.15 ) değerleri ve Teorem I.1 in çarpım kaidesi uygulanırsa

$$\Rightarrow d'\vec{a}_1 \wedge \sigma_1' + d\sigma_1' \vec{a}_1 + d'\vec{a}_2 \wedge \sigma_2' + d\sigma_2' \vec{a}_2 = 0$$

$$\Rightarrow \mathfrak{I}' \vec{a}_2 \wedge \sigma_1' + d\sigma_1' \vec{a}_1 + \mathfrak{I}' \vec{a}_1 \wedge \sigma_2' + d\sigma_2' \vec{a}_2 = 0$$

$$\Rightarrow (\mathfrak{I}' \wedge \sigma_1') \vec{a}_2 + d\sigma_1' \vec{a}_1 + (\mathfrak{I}' \wedge \sigma_2') \vec{a}_1 + d\sigma_2' \vec{a}_2 = 0$$

$$d\sigma_1' \vec{a}_1 + d\sigma_2' \vec{a}_2 = -(\mathfrak{I}' \wedge \sigma_2') \vec{a}_1 - (\mathfrak{I}' \wedge \sigma_1') \vec{a}_2$$

$$d\sigma_1' = -(\mathfrak{I}' \wedge \sigma_2') = \sigma_2' \wedge \mathfrak{I}'$$

$$d\sigma_2' = -(\mathfrak{I}' \wedge \sigma_1') = \sigma_1' \wedge \mathfrak{I}' \quad (\text{III.2.23})$$

şartlarını elde ederiz.

İki parametrelili B<sub>II</sub>-hareketine ait Pfaff-formları ( III.2.22 ) ve ( III.2.23 ) integrallenebilme şartlarını sağlamalıdır. Burada  $\mathfrak{I}$  ve  $\mathfrak{I}'$  tam diferensiyeldir.

( Şekil.III.1.1 ) in izafe sistemindeki koordinatları  $x_1$  ve  $x_2$  olan bir X noktasını göz önüne alalım.

$$\overrightarrow{BX} = x_1 \overrightarrow{a_1} + x_2 \overrightarrow{a_2} \quad (\text{III.2.24})$$

$$\overrightarrow{X} = \overrightarrow{OX} = \overrightarrow{OB} + \overrightarrow{BX} = \vec{b} + x_1 \overrightarrow{a_1} + x_2 \overrightarrow{a_2} \quad (\text{III.2.25})$$

$$\overrightarrow{X'} = \overrightarrow{O'X} = \overrightarrow{O'B} + \overrightarrow{BX} = \vec{b}' + x_1 \overrightarrow{a_1} + x_2 \overrightarrow{a_2} \quad (\text{III.2.26})$$

vektörleri yazabiliriz.

( III.2.13 ) ve ( III.2.14 ) türev denklemleri yardımıyla X in L-düzlemine göre değişimi için

$$\begin{aligned} d\vec{x} &= d\vec{b} + dx_1 \overrightarrow{a_1} + x_1 d\overrightarrow{a_1} + dx_2 \overrightarrow{a_2} + x_2 d\overrightarrow{a_2} \\ d\vec{x} &= \sigma_1 \overrightarrow{a_1} + \sigma_2 \overrightarrow{a_2} + dx_1 \overrightarrow{a_1} + x_1 \mathfrak{I} \overrightarrow{a_2} + dx_2 \overrightarrow{a_2} + x_2 \mathfrak{I} \overrightarrow{a_1} \\ &= (dx_1 + \sigma_1 + x_2 \mathfrak{I}) \overrightarrow{a_1} + (dx_2 + \sigma_2 + x_1 \mathfrak{I}) \overrightarrow{a_2} \end{aligned} \quad (\text{III.2.27})$$

sonucunu elde ederiz. Buradan da X noktasının

$$\overrightarrow{V}_r = d\vec{x} / dt \quad (\text{III.2.28})$$

relatif hız vektörü elde edilmiş olur.

X noktası L-düzleminde sabit kabul edilirse  $\overrightarrow{V}_r = 0$  veya  $d\vec{x} = 0$  olur. O halde X in L-düzleminde sabit kalma şartları

$$dx_1 = -\sigma_1 - x_2 \mathfrak{I} \quad , \quad dx_2 = -\sigma_2 - x_1 \mathfrak{I} \quad (\text{III.2.29})$$

denklemleri ile verilir.

Benzer şekilde X in L'-düzlemine göre değişimi için

$$d\vec{x}' = d'\vec{b}' + dx_1\vec{a}_1 + x_1d'\vec{a}_1 + dx_2\vec{a}_2 + x_2d'\vec{a}_2$$

( III.2.15 ) ve ( III.2.16 ) da elde edilen ifadeler kullanılırsa

$$\begin{aligned} d\vec{x}' &= \sigma_1'\vec{a}_1 + \sigma_2'\vec{a}_2 + dx_1\vec{a}_1 + x_1\mathcal{S}'\vec{a}_2 + dx_2\vec{a}_2 + x_2\mathcal{S}'\vec{a}_1 \\ &= (dx_1 + \sigma_1' + x_2\mathcal{S}')\vec{a}_1 + (dx_2 + \sigma_2' + x_1\mathcal{S}')\vec{a}_2 \end{aligned} \quad ( III.2.30 )$$

Mutlak hız vektörü

$$\vec{V}_a = d'\vec{x} / dt \quad ( III.2.31 )$$

ile verilmiş olur.

$\vec{V}_a = 0$  veya  $d'\vec{x} = 0$  ise X noktası L'-düzleminde sabittir. Buradan X in L'-düzleminde sabit kalma şartları olan

$$dx_1 = -\sigma_1' - x_2\mathcal{S}' \quad , \quad dx_2 = -\sigma_2' - x_1\mathcal{S}' \quad ( III. 2.32 )$$

denklemleri elde edilir.

X noktası L-düzleminde sabit tutulursa

$$\vec{V}_f = d_f\vec{x} / dt \quad ( III.2.33 )$$

sürüklenme hızı X in L'-düzlemine göre  $d_f\vec{x}$  değişimine karşılık gelir. (III.2.29) daki sabit kalma şartları ( III.2.30 ) numaralı denklemde yerine yazılırsa

$$d_f\vec{x} = (-\sigma_1 - x_2\mathcal{S} + \sigma_1' + x_2\mathcal{S}')\vec{a}_1 + (-\sigma_2 - x_1\mathcal{S} + \sigma_2' + x_1\mathcal{S}')\vec{a}_2$$

$$= [(\sigma'_1 - \sigma_1) + x_2(\mathfrak{T}' - \mathfrak{T})]\vec{a}_1 + [(\sigma'_2 - \sigma_2) + x_1(\mathfrak{T}' - \mathfrak{T})]\vec{a}_2 \quad (\text{III.2.34})$$

ilişkisi elde edilir. Yukarıdaki formüllerden

$$d_f \vec{x} = d' \vec{x} - d \vec{x}$$

$$d' \vec{x} = d_f \vec{x} + d \vec{x} \quad (\text{III.2.35})$$

sonucu elde edilir.

P dönme polü

$$\vec{BP} = p_1 \vec{a}_1 + p_2 \vec{a}_2 \quad (\text{III.2.36})$$

olmak üzere, sürüklenme hızının sıfır, yani mutlak ve relatif hızların eşit olması ile karakterize edildiğinden

$$d_f \vec{x} = 0 \quad (\text{III.2.37})$$

den

$$\begin{aligned} (\sigma'_1 - \sigma_1) + x_2(\mathfrak{T}' - \mathfrak{T}) &= 0 \\ (\sigma'_2 - \sigma_2) + x_1(\mathfrak{T}' - \mathfrak{T}) &= 0 \end{aligned} \quad (\text{III.2.38})$$

olur. Bu denklem sistemini çözersek

$$(\sigma'_2 - \sigma_2) + x_1(\mathfrak{T}' - \mathfrak{T}) = 0$$

$$\Rightarrow x_1(\mathfrak{T}' - \mathfrak{T}) = -(\sigma'_2 - \sigma_2)$$

$$\Rightarrow x_1 = -(\sigma'_2 - \sigma_2)/(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I})$$

$d_f \vec{x} = 0$  için X noktaları  $P(p_1, p_2)$  pol noktalarına eşit olduğundan

$$p_1 = x_1 = -(\sigma'_2 - \sigma_2)/(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) \quad (\text{III.2.39})$$

ve

$$(\sigma'_1 - \sigma_1) + x_2(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) = 0$$

$$\Rightarrow x_2(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) = -(\sigma'_1 - \sigma_1)$$

$$x_2 = -(\sigma'_1 - \sigma_1)/(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I})$$

aynı şekilde  $d_f \vec{x} = 0$  için X noktaları  $P(p_1, p_2)$  pol noktaları olduğundan

$$p_2 = x_2 = -(\sigma'_1 - \sigma_1)/(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) \quad (\text{III.2.40})$$

bulunur.

$\sigma_i$  ve  $\sigma'_i$ ,  $\mathfrak{I}'$  ve  $\mathfrak{I}$  diferensiyel formları u ve v gibi değişkenlere bağlı olduklarından, P dönme polleri iki Pfaff-formun oranı şeklinde gösterilir. İki değişken için Pfaff-formları

$$W = \sum_{j=1}^2 a_j du_j = a_1 du_1 + a_2 du_2 \quad (\text{III.2.41})$$

$$\varphi = \sum_{j=1}^2 b_j du_j = b_1 du_1 + b_2 du_2 \quad (\text{III.2.42})$$

şeklindedir. Burada

$$\alpha_1 = A = A(u, v) \quad , \quad \alpha_2 = B = B(u, v)$$

$$du_1 = du \quad , \quad du_2 = dv$$

şeklinde tanımlarsak

$$W = A du + B dv \quad ( \text{III.2.43} )$$

olur. Aynı şekilde

$$b_1 = C = C(u, v) \quad , \quad b_2 = D = D(u, v)$$

yazılırsa

$$\varphi = C du + D dv \quad ( \text{III.2.44} )$$

elde edilir.

Dolayısıyla  $\mu = dv/du$  dersek

$$p_1 = \frac{W}{\varphi} = \frac{A du + B dv}{C du + D dv} = \frac{A + B \mu}{C + D \mu} \quad ( \text{III.2.45} )$$

şeklinde olur.  $P_2$  de aynı şekilde gösterime sahiptir. Burada  $p$  dönme polü  $g$  ve  $g'$  kutup eksenlerini çizer.

Şimdiye kadar tamamen keyfi alınan  $\{B; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  izafe sistemini şimdi,  $\{B; \vec{a}_1\}$  eksenini daima kutup eksenini üzerinde bulunsun. Yani  $p_2=0$  denklemini sağlanacak şekilde seçelim. O zaman ( III.2.40 ) numaralı ifadede

$$-(\sigma'_1 - \sigma_1) = 0$$

$$\sigma'_1 - \sigma_1 = 0$$

$$\sigma_1 = \sigma'_1 \quad (\text{III.2.46})$$

sonucunu elde ederiz. Bu büyüklükleri  $\sigma$  ile gösterirsek yani

$$\sigma = \sigma_1 = \sigma'_1 \quad (\text{III.2.47})$$

yazılır. ( III.2.22 ) ve ( III.2.23 ) den kısaca

$$d\sigma_1 = d\sigma'_1 \quad (\text{III.2.48})$$

olduğundan

$$\sigma_2 \wedge \mathfrak{I} = \sigma'_2 \wedge \mathfrak{I}' \quad (\text{III.2.49})$$

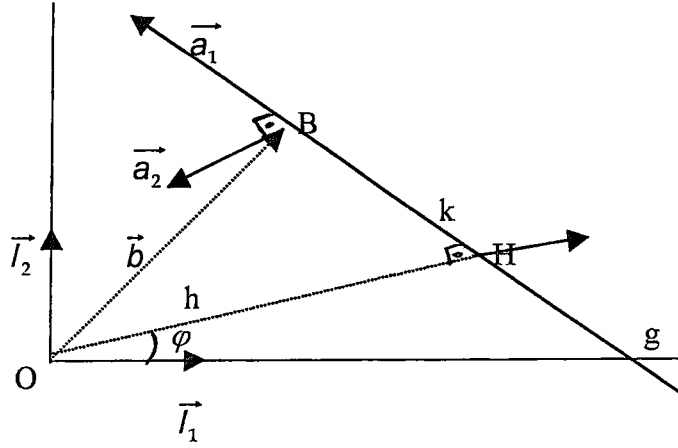
elde edilir.  $g$  kutup eksenini  $L$ -düzleminin doğrusu olarak alalım.  $\{O; \vec{l}_1, \vec{l}_2\}$  koordinat sisteminde  $g$ 'nin denklemi aşağıdaki şekle göre

$$x_1 \cosh \varphi + x_2 \sinh \varphi = h \quad (\text{III.2.50})$$

dir.  $L$ -düzlemindeki  $g$  doğrusunun doğru yoğunluğunu

$$(g) = dh \wedge d\varphi \quad (\text{III.2.51})$$

olarak alalım.



( Şekil III.2.1 )

Bir L-düzlemi ve bu düzlem üzerindeki bir noktadan geçen bir g doğrusu göz önüne alalım. g doğrusu üzerindeki bir B noktasının orjinle birleştiği vektöre  $\vec{b} = \overrightarrow{OB}$  diyelim. Bu  $\vec{b}$  vektörünü belirlemek için B noktasından g nin doğrultusunda bir  $\vec{a}_1$  vektörünü ve g ye dik olan  $\vec{a}_2$  vektörünü alalım.  $\vec{a}_2$  ye paralel orjinden geçen g kutup eksenini kesen noktaya H diyelim. Vektörlerin toplamından

$$\vec{b} = \overrightarrow{OB} = \overrightarrow{OH} + \overrightarrow{HB} \quad ( \text{III.2.52} )$$

yazılabilir. Bununla birlikte  $\forall k, h \in \mathbb{R}$  skalerleri ve  $\vec{a}_1, \vec{a}_2$  baz vektörlerine göre

$$\overrightarrow{OH} = -h \vec{a}_2 \quad , \quad \overrightarrow{HB} = k \vec{a}_1$$

yazılabilir. Buradan ( III.2.52 ) ifadesi

$$\vec{b} = \overrightarrow{OB} = \overrightarrow{OH} + \overrightarrow{HB} = k \vec{a}_1 - h \vec{a}_2 \quad ( \text{III.2.53} )$$

olur. Bu ifadenin diferensiyeli ile ( III.2.14 ) ifadesi eşitlenirse

$$d\vec{b} = dk \vec{a}_1 - dh \vec{a}_2 = \sigma_1 \vec{a}_1 + \sigma_2 \vec{a}_2 \quad ( \text{III.2.54} )$$



$$dk = \sigma_1 \quad , \quad dh = -\sigma_2 \quad (III.2.55)$$

bulunur.

( III.2.9 ) ve ( III.2.55 ) ifadesinden faydalanarak

$$(g) = dh \wedge d\varphi = -\sigma_2 \wedge \mathfrak{I} \quad (III.2.56)$$

bulunur. Benzer şekilde

$$\vec{b}' = \vec{O'B} = \vec{O'H'} + \vec{H'B'} = k'\vec{a}_1 - h'\vec{a}_2 \quad (III.2.57)$$

yazılır ve diferensiyeli alınarak ( III.2.16 ) ifadesinin yardımıyla

$$d'\vec{b}' = dk'\vec{a}_1 - dh'\vec{a}_2 = \sigma'_1\vec{a}_1 + \sigma'_2\vec{a}_2 \quad (III.2.58)$$

yazılır ve katsayıların eşitliğinden

$$dk' = \sigma'_1 \quad , \quad dh' = -\sigma'_2 \quad (III.2.59)$$

elde edilir.( III.2.9 ) ve ( III.2.59 ) ifadelerinden  $g'$  kutup ekseni

$$(g') = dh' \wedge d\varphi' = -\sigma'_2 \wedge \mathfrak{I}' \quad (III.2.60)$$

bulunur. Dolayısıyla ( III.2.49 ) ifadesinden doğrudan doğruya yoğunluklarının eşit olduğu ortaya çıkar.

### III.3. Lorentz Anlamında Kutup Eksenleri Dönüşümü

Teorem ( III.2.1 ) de bir  $B_{II}$ -hareketiyle kutup eksenlerinin  $g \leftrightarrow g'$  gibi yoğunlukları değiştirmeyen bir tekabüle bağlı olduğunu gördük. O halde  $L$  ve  $L'$ -düzlemleri bu yoğunluğu değiştirmeyen doğrular dönüşümü ile birbirlerine dönüşürler. Şimdi tersine olarak  $L$  ve  $L'$ -düzlemi arasında böyle yoğunluğu değiştirmeyen doğrular tekabülünü önceden vermek ve bununla nasıl ve ne dereceye kadar 2-parametrelili bir  $B_{II}$ -hareketini tayin etmek istiyoruz.

Bunun için aşağıdaki teoremi verebiliriz.

#### TEOREM III.3.1:

İki  $L$  ve  $L'$ -düzlemlerinin yoğunluğunu değiştirmeyen bir  $g \leftrightarrow g'$  doğru tekabülü vasıtasıyla  $L$ -düzleminin  $L'$ -düzlemine göre ( ve tersi ) 2-parametrelili hareketlerin 1-parametrelili bir ailesi belirtilir.

#### İSPAT:

İki  $L$  ve  $L'$ -düzlemlerinin yoğunluğu değiştirmeyen bir doğrular dönüşümü mevcut olsun, yani bir  $L$ -hareketli düzlemde  $g$  herhangi bir doğru olsun. Buna  $L'$ -sabit düzlemde  $g \leftrightarrow g'$  tekabülü yoğunluğu değiştirmeyecek şekilde bir  $g'$  doğrusu karşılık gelir.  $L$  ve  $L'$ -düzlemleri birer  $\{O; \vec{l}_1, \vec{l}_2\}$  ve  $\{O'; \vec{l}'_1, \vec{l}'_2\}$  eksen sistemleri ihtiva edebilirler. Bu eksen sistemlerinin  $O$  ve  $O'$  noktalarından sırayla  $g$  ve  $g'$  doğrularına birer dikme indirelim. Dikme ayakları  $C$  ve  $C'$  olsun.  $g$  doğrusu ile  $g'$  doğrusunun üst üste geldiğini düşünelim. Bu doğrularda henüz ötelenme mümkün olmayacağı için bu hareket tek anlamlı değildir.  $\{B; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  izafe sistemini  
1-  $\{B; \vec{a}_1\}$  eksenini  $g$  ve  $g'$  doğrusu,

2- B başlangıç noktasını C dikme ayağı ile üst üste olacak şekilde, yani B=C şeklinde seçelim. C ve C' arasındaki uzaklık q ise göre aşağıdaki vektörleri yazabiliriz.

$$\overrightarrow{OB} = \overrightarrow{OC} = \vec{b}, \quad \overrightarrow{O'B} = \vec{b}', \quad \overrightarrow{O'C'} = \vec{c}', \quad \overrightarrow{C'C} = \overrightarrow{C'B} = q\vec{a}_1 \quad (\text{III.3.1})$$

Buradan

$$\vec{b}' = \overrightarrow{O'B} = \overrightarrow{O'C'} + \overrightarrow{C'B} = \vec{c}' + q\vec{a}_1 \quad (\text{III.3.2})$$

bağıntısı yazılabilir.

İzafe sisteminin durum değişimi ve g'nin L-düzlemine göre değişimi (III.2.13) ve (III.2.14) sistemi ile verildi. Dolayısıyla buradan ortaya çıkan Pfaff-formları (III.2.22) ile (III.2.23) integrallenebilme şartlarını sağlamak zorundadır.

Yine C' noktasının L'-düzlemine göre değişimi,

$$\vec{dc} = \vec{db} = \sigma_1 \vec{a}_1 + \sigma_2 \vec{a}_2$$

iken

$$\vec{d}'c' = w_1 \vec{a}_1 + w_2 \vec{a}_2 \quad (\text{III.3.3})$$

ile verilsin. Yukarıdaki bağıntının dış türevi alınırsa  $d'(\vec{d}'c') = 0$  olur. (III.2.15) ve Teorem I.1 bağıntısının kullanılmasıyla

$$d'(\vec{d}'c') = d'(\vec{a}_1 w_1) + d'(\vec{a}_2 w_2) = 0 \quad (\text{III.3.4})$$

$$= d'\vec{a}_1 \wedge w_1 + dw_1 \vec{a}_1 + d'\vec{a}_2 \wedge w_2 + dw_2 \vec{a}_2$$

$$= \mathfrak{I}'\vec{a}_2 \wedge w_1 + dw_1 \vec{a}_1 + \mathfrak{I}'\vec{a}_1 \wedge w_2 + dw_2 \vec{a}_2$$

$$= (\mathfrak{I}' \wedge w_1) \vec{a}_2 + dw_1 \vec{a}_1 + (\mathfrak{I}' \wedge w_2) \vec{a}_1 + dw_2 \vec{a}_2$$

bulunur. Buradan

$$dw_1 \vec{a}_1 + dw_2 \vec{a}_2 = -(\mathfrak{I} \wedge w_2) \vec{a}_1 - (\mathfrak{I}' \wedge w_1) \vec{a}_2$$

ve

$$\begin{aligned} dw_1 &= -(\mathfrak{I}' \wedge w_2) = w_2 \wedge \mathfrak{I}' \\ dw_2 &= -(\mathfrak{I} \wedge w_1) = w_1 \wedge \mathfrak{I}' \end{aligned} \quad (\text{III.3.5})$$

türev denklemleri elde edilir. (III.2.56) ve (III.2.60) formülleri doğru yoğunluklarının nasıl hesap edildiklerini göstermektedir. Dolayısıyla  $g'$ 'nin  $L$ -düzlemindeki doğru yoğunluğu için

$$(g) = -\sigma_2 \wedge \mathfrak{I} \quad (\text{III.3.6})$$

ifadesini ve  $g'$  nün  $L$ -düzlemindeki yoğunluğu için

$$(g') = -w_2 \wedge \mathfrak{I}' \quad (\text{III.3.7})$$

ifadesini buluruz.

Kabulumüze göre  $g \leftrightarrow g'$  doğru dönüşümü yoğunluğu değiştirmeden

$$\sigma_2 \wedge \mathfrak{I} = w_2 \wedge \mathfrak{I}' \quad (\text{III.3.8})$$

eşitliği sağlanmış olur.

Şimdi (III.3.2) bağıntısından  $L'$ -düzlemine göre değişim yani

$$\overrightarrow{d'b'} = \overrightarrow{d'b} = \overrightarrow{d'c'} + dq\overrightarrow{a_1} + qd\overrightarrow{a_1}$$

oluşturalım.

(III.2.15) ile (III.2.16) ve (III.3.3) deki değerleri yazarsak

$$\begin{aligned} \sigma'_1\overrightarrow{a_1} + \sigma'_2\overrightarrow{a_2} &= w_1\overrightarrow{a_1} + w_2\overrightarrow{a_2} + q\mathfrak{S}'\overrightarrow{a_2} + dq\overrightarrow{a_1} \\ &= (w_1 + dq)\overrightarrow{a_1} + (w_2 + q\mathfrak{S}')\overrightarrow{a_2} \end{aligned} \quad (\text{III.3.9})$$

ifadesini buluruz. Bu takdirde

$$\sigma'_1 = w_1 + dq \quad (\text{III.3.10})$$

$$\sigma'_2 = w_2 + q\mathfrak{S}' \quad (\text{III.3.11})$$

olur. Buradan

$$w_2 = \sigma'_2 - q\mathfrak{S}' \quad (\text{III.3.12})$$

bulunur. Bu değer (III.3.8) bağıntısında yerine yazılırsa

$$\begin{aligned} \sigma_2 \wedge \mathfrak{S} &= w_2 \wedge \mathfrak{S}' = (\sigma'_2 - q\mathfrak{S}') \wedge \mathfrak{S}' \\ &= \sigma'_2 \wedge \mathfrak{S}' - q(\mathfrak{S}' \wedge \mathfrak{S}') \end{aligned}$$

$(\mathfrak{S}' \wedge \mathfrak{S}' = 0)$  olduğundan

$$\sigma_2 \wedge \mathfrak{S} = \sigma'_2 \wedge \mathfrak{S}' \quad (\text{III.3.13})$$

bulunur. (III.3.10) diferensiyel denkleminde  $q$  doğru parçasının tayini integrallenebilme şartı sağladığı için daima mümkündür. (III.3.10) denkleminde

$$dq = \sigma'_1 - w_1 \quad (\text{III.3.14})$$

yazılabilir. (III.2.5) türev denklemlerinden (III.3.13) ifadesi ve (III.2.23) ifadesi ile birlikte

$$d(dq) = d\sigma'_1 - dw_1 = \sigma'_2 \wedge \mathfrak{F}' - w_2 \wedge \mathfrak{F}' = 0 \quad (\text{III.3.15})$$

(III.3.8) ve (III.3.13) den

$$\sigma_2 \wedge \mathfrak{F} = \sigma'_2 \wedge \mathfrak{F}' = w_2 \wedge \mathfrak{F}'$$

olur. Böylece  $dq$  bir tam diferensiyel olup

$$dq = \int (\sigma'_1 - w_1) dt \quad (\text{III.3.16})$$

dır. İntegralde keyfi bir integrasyon sabiti ortaya çıkar. O halde  $q$  doğru parçasının tayini daima keyfi bir parametre tayini ile mümkündür.

#### III.4.Lorentz Geometrisinde Kutup Eksenleri Yoğunluğu Sıfır Olan Hareketler

##### TEOREM III.4.1:

Kutup eksenleri yoğunluğu sıfır olan iki parametrelili bir  $B_{II}$ -hareketi daima  $L$ -düzleminin bir  $k$  eğrisi devamlı olarak  $L'$ -düzleminin  $k'$  eğrisine degecek şekilde elde edilir.

### İSPAT:

Şimdiye kadar çalışmalarımızda  $L$  ve  $L'$ -düzlemlerindeki  $g$  ve  $g'$  kutup eksenlerinin  $(g) = (g')$  ortak yoğunluğunun daima sıfır olmadığını kabul ettik. 2-parametrelili hareketler altında tam bir istisnai durum daima tarif bölgesinin  $u, v$  değerleri için

$$(g) = dh \wedge d\varphi = 0 \quad (\text{III.4.1})$$

$$(g') = dh' \wedge d\varphi' = 0 \quad (\text{III.4.2})$$

olduğu  $B_{11}$ -lerdir.  $g$  kutup eksenini  $L$ -düzlemine göre

$$x_1 \cosh \varphi + x_2 \sinh \varphi = h \quad (\text{III.4.3})$$

denkleminde sahiptir. Keza ona karşılık gelen  $L'$ -düzlemindeki  $g'$  kutup eksenini

$$x'_1 \cosh \varphi' + x'_2 \sinh \varphi' = h' \quad (\text{III.4.4})$$

denkleminde verilir. (III.4.1) ifadesi  $dh$  ve  $d\varphi$  nin lineer bağımlı olduğunu yani

$$f(\varphi, h)dh + g(\varphi, h)d\varphi = 0 \quad (\text{III.4.5})$$

şeklinde bir bağıntıya sahip olduklarını ifade eder. Dolayısıyla  $h$  ve  $\varphi$  nin bu diferensiyel denklemi sağlayan bir fonksiyonu olarak

$$h = h(\varphi) \quad (\text{III.4.6})$$

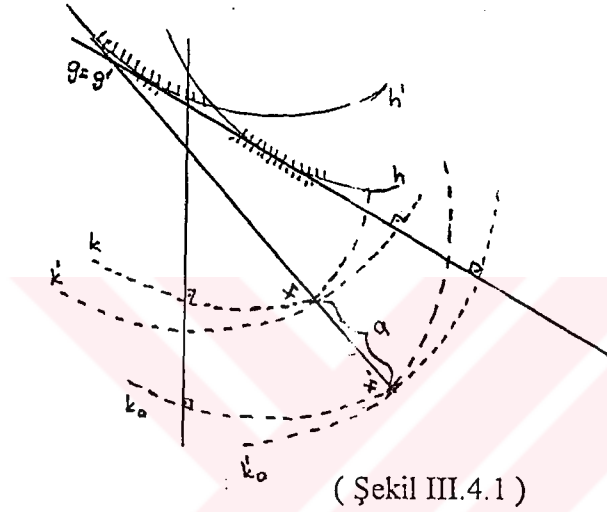
şeklinde ifade edilebilir. (III.4.2) den  $h'$  nün

$$h' = h'(\varphi') \quad (\text{III.4.7})$$

gibi  $\varphi'$ 'nin bir fonksiyonu olduğu ortaya çıkar.

Bu  $h = h(\varphi)$  ve  $h' = h'(\varphi')$  destek fonksiyonları ile  $L$  ve  $L'$ -düzlemlerinde  $g$  ve  $g'$  doğrularının birer parametrelili ailesi tarif edilir. Bunların zarfları da  $h$  ve  $h'$  ile gösterilir.

$k$ ,  $L$ -düzlemindeki doğru ailesine ortogonal bir eğri olsun. bu takdirde  $k$  eğrisine  $h$  nin bir evolventi denir.  $k$  nın  $g$  doğrusu ile kesim noktası  $X$  ile gösterilsin.



Şimdi  $B_{II}$ -hareketinden 1-parametrelili  $B_I$ -hareketini seçelim. Bu harekete ait  $p$  dönme polü  $g$  kutup eksenini üzerinde bulunur.  $L$ -düzlemindeki  $k$  eğrisi bu  $B_I$ -hareketinde  $L'$ -düzleminde bir  $k'$  zarfına sahiptir.  $k$  ve  $k'$  zarf eğrisini ani değme noktası (  $g, P$  polünden  $k$  eğrisine çizilen normal olduğu için )  $X$  noktasıdır.

$L$  sabit düzlemini inceleyelim. Özellikle  $g = g'$  olduğundan,  $L'$ -düzleminde  $g'$  kutup eksenini  $k'$  zarf eğrisini dik keser. Böylece  $k'$  zarf eğrisi de  $L'$ -düzleminde  $g'$  eksen ailesine ortogonal bir eğridir.  $k'$  eğrisi  $h'$  eğrisinin bir evolventidir. Dolayısıyla  $k'$  eğrisi  $B_{II}$  -den elde edilen bir parametrelili  $B_I$ -hareketine bağlı değildir.

Kutup eksenleri yoğunluğu sıfır olan 2-parametrelili  $B_{II}$ -hareketi,  $k$  eğrisinin daima  $k'$  eğrisine değmesiyle izah edilebilir.



Tersine olarak  $h = h(\varphi), h' = h'(\varphi')$  fonksiyonları ile  $L$  ve  $L'$ -düzlemlerinde  $h$  ve  $h'$  eğrilerinin teğetler göstergesi olan 1-parametrelili birer doğru ailesi belirtmektedir. Bu eğrilerin herhangi iki  $k$  ve  $k'$  evolventi, yani bu iki doğru ailesinin herhangi iki ortogonal yörüngesi alınırsa aşağıdaki şekilde 2-parametrelili bir  $B_{II}$ -hareketi belirtebilir.  $k$  eğrisinin bulunduğu  $L$ -düzlemi,  $k$  daima  $L'$ -düzleminin  $k'$  eğrisine degecek şekilde hareket ettiriliyor. Buna göre  $k$  ve  $k'$  eğrileri noktaları birbirine karşılık gelmeyip, sadece her iki eğrinin değme noktası  $k$  nın herhangi bir noktasında bulunduğu için, böylece elde edilen hareket iki parametrelidir ve sıfır yoğunluklu önceden verilen eksen dönüşümüne sahiptir.  $k$  ve  $k'$  eğrileri yerine  $h$  ve  $h'$  nün  $k$  ve  $k'$  den aynı  $a$  uzaklığında olan  $k_a$  ve  $k'_a$  gibi iki evolventi alınırsa, aynı  $B_{II}$ -hareketi elde edilebilir.

Bununla birlikte  $h'$  nün bir  $k$  evolventi  $h'$  nün her  $\infty^1$  tane farklı  $k'$  evolventi ile beraber her defa bir  $B_{II}$ -hareketi belirttiği için,  $B_{II}$ -nin 1-parametrelili bir ailesi  $h = h(\varphi), h' = h'(\varphi')$  fonksiyonlarına aittir.

Bunlara bağlı olarak aşağıdaki teorem verilebilir.

#### TEOREM III.4.2:

$L$  ve  $L'$ -düzlemlerinde bir parametrelili iki doğru ailesi önceden verilmiş ise, bu ailelere 2-parametrelili  $B_{II}$ -hareketinin 1-parametrelili bir ailesi aittir. Bu  $B_{II}$ -hareketleri  $L$ -düzleminin doğru ailesinin ortogonal yörüngelerinin  $L'$ -düzleminin ailesinin ortogonal yörüngelerine değmesiyle karakterize edilir.

## BÖLÜM IV

### IV. Lorentz Geometrisinde Bir Eğri Elementini Çizen Noktalar

#### TEOREM IV.1:

2-parametrel bir  $B_{II}$ -hareketinde genel olarak hareketli  $L$ -düzleminin,  $(u,v)$  anında yüzey elemanını değil, bilakis bir eğri elemanını çizen noktaların geometrik yeri  $g$  kutup eksenleridir. O halde  $g$  kutup eksenleri  $L$ -düzleminin “eğri çizici” noktasının geometrik yeridir.

#### İSPAT:

$L$ -hareketli düzleminde bir  $X$  noktası alalım. 2-parametrel bir  $B_{II}$ -hareketinde bu nokta genel olarak  $L'$ -sabit düzleminde bir yüzey elemanı çizer.  $L$ -düzlemindeki  $X$  noktasının yüzey elemanı yerine  $X$  in  $L'$ -düzlemindeki nokta yoğunluğundan bahsedebiliriz. Genel olarak bu nokta yoğunluğu sıfırdan farklı olacaktır, yani  $X$  noktası bir yüzey elemanı çizecektir. Şimdi,  $L$ -düzleminin  $L'$ -düzleminde nokta yoğunluğu bir  $t$  anında, yani incelenen bir  $(u,v)$  konumunda sıfır olan  $X$  noktalarını araştıralım. Bu noktalar bir  $t$  anında 2-parametrel  $B_{II}$ -hareketinde eğri elementi çizeceklerdir.

Şimdiye kadar keyfi alınan  $\{B; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  izafe sistemini  $\{B; \vec{a}_1\}$  eksenini kutup eksenini ile üst üste gelecek şekilde seçelim. Yani,  $p_2=0$  olsun. bu takdirde (III.2.40) gereğince

$$-(\sigma'_1 - \sigma_1) = 0 \Rightarrow -\sigma'_1 + \sigma_1 = 0$$

$$\sigma_1 = \sigma'_1 \quad (IV.1)$$

sonucunu buluruz. Bu büyüklükleri  $\sigma$  ile gösterirsek,

$$\sigma = \sigma_1 = \sigma_1' \quad (IV.2)$$

olur.

Şimdi de ( Şekil III.1.1 ) ya göre izafe sistemindeki koordinatları  $x_1, x_2$  olan bir X noktası için

$$\overrightarrow{BX} = x_1 \overrightarrow{a_1} + x_2 \overrightarrow{a_2} \quad (IV.3)$$

$$\vec{x} = \overrightarrow{OX} = \overrightarrow{OB} + \overrightarrow{BX} = \vec{b} + x_1 \overrightarrow{a_1} + x_2 \overrightarrow{a_2} \quad (IV.4)$$

$$\vec{x}' = \overrightarrow{O'X} = \overrightarrow{O'B} + \overrightarrow{BX} = \vec{b}' + x_1 \overrightarrow{a_1} + x_2 \overrightarrow{a_2} \quad (IV.5)$$

şeklinde yazalım. (III.2.13) ve ( III.2.14) türev denklemleri yardımıyla X noktasının L-düzlemine göre (III.2.27) formülü olan, yani

$$\begin{aligned} d\vec{x} &= d\vec{b} + d(x_1 \overrightarrow{a_1}) + d(x_2 \overrightarrow{a_2}) \\ &= d\vec{b} + dx_1 \overrightarrow{a_1} + x_1 d\overrightarrow{a_1} + dx_2 \overrightarrow{a_2} + x_2 d\overrightarrow{a_2} \\ &= (\sigma_1 \overrightarrow{a_1} + \sigma_2 \overrightarrow{a_2}) + dx_1 \overrightarrow{a_1} + x_1 \mathfrak{I} \overrightarrow{a_2} + dx_2 \overrightarrow{a_2} + x_2 \mathfrak{I} \overrightarrow{a_1} \\ &= (\sigma_1 + dx_1 + x_2 \mathfrak{I}) \overrightarrow{a_1} + (\sigma_2 + dx_2 + x_1 \mathfrak{I}) \overrightarrow{a_2} \quad (IV.6) \end{aligned}$$

bulunur.  $d\vec{x} = 0$  için X noktası L-düzleminde sabittir. Bu da X'in L-düzleminde sabit kalma şartlarını veya

$$dx_1 = -\sigma_1 - x_2 \mathfrak{I} \quad , \quad dx_2 = -\sigma_2 - x_1 \mathfrak{I} \quad (IV.7)$$

bağıntılarını verir.

X noktasının L'-düzlemine göre değişimi için (III.2.30) ve (III.2.34) formüllerine uygun olarak

$$\begin{aligned}
 d'\vec{x}' &= d'\vec{x} = d'\vec{b}' + dx_1\vec{a}_1 + x_1d'\vec{a}_1 + dx_2\vec{a}_2 + x_2d'\vec{a}_2 \\
 &= \sigma_1'\vec{a}_1 + \sigma_2'\vec{a}_2 + dx_1\vec{a}_1 + x_1\mathfrak{I}'\vec{a}_2 + dx_2\vec{a}_2 + x_2\mathfrak{I}'\vec{a}_1 \\
 &= (\sigma_1' + dx_1 + x_2\mathfrak{I}')\vec{a}_1 + (\sigma_2' + dx_2 + x_1\mathfrak{I}')\vec{a}_2 \quad (IV.8)
 \end{aligned}$$

ve (IV.7) değeri yerine yazılırsa

$$\begin{aligned}
 d_f\vec{x} &= [\sigma + (-\sigma - x_2\mathfrak{I}) + x_2\mathfrak{I}']\vec{a}_1 + [\sigma_2' + (-\sigma_2 - x_1\mathfrak{I}) + x_1\mathfrak{I}']\vec{a}_2 \\
 &= x_2(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I})\vec{a}_1 + \{(\sigma_2' - \sigma_2) + x_1(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I})\}\vec{a}_2 \quad (IV.9)
 \end{aligned}$$

sonucunu elde ederiz.

$$x_2(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) = \eta_1$$

$$(\sigma_2' - \sigma_2) + x_1(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) = \eta_2 \quad (IV.10)$$

yazılarak

$$d_f\vec{x} = \eta_1\vec{a}_1 + \eta_2\vec{a}_2 \quad (IV.11)$$

ifadesi elde edilir. Burada  $d_f\vec{x}$  1-parametrelili hareketlerdeki sürüklenme hızına karşılık gelir.

X noktasının  $L'$ -düzleminde çizdiği yüzey elementi veya X in  $L'$ -düzlemindeki nokta yoğunluğu

$$\begin{aligned}
 d_f \vec{x} &= \eta_1 \wedge \eta_2 = x_2 (\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge [(\sigma'_2 - \sigma_2) + x_1 (\mathfrak{F}' - \mathfrak{F})] \\
 &= x_2 [(\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge (\sigma'_2 - \sigma_2)] + x_2 x_1 [(\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge (\mathfrak{F}' - \mathfrak{F})] \\
 &= x_2 [(\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge (\sigma'_2 - \sigma_2)] \tag{IV.12}
 \end{aligned}$$

dış çarpımı ile verilir. Buradan

$$(\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge (\sigma'_2 - \sigma_2) \neq 0 \tag{IV.13}$$

ise  $d_f \vec{x}$  yüzey elementi yalnız  $x_2=0$  olan X noktaları için sıfırdır. Bu noktalar  $B_{11}$ -hareketinin kutup ekseninde bulunurlar.

$$(\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge (\sigma'_2 - \sigma_2) = 0 \tag{IV.14}$$

şartının sağlanması halinde aşağıdaki iki sonuç ortaya çıkar.

1.  $\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}$  ve  $\sigma'_2 - \sigma_2$  formları lineer bağımlı iseler, aynı P dönme polü  $B_{11}$ -hareketinin (u,v) konumlu bütün  $B_1$ -hareketlerine aittir. Yani, esas itibariyle bir kutup eksenine mevcut değildir.

2.  $\mathfrak{F}' - \mathfrak{F} = 0$  ise, bu takdirde genel olarak sonsuz uzak poller bulunur.

## BÖLÜM V

### V. Lorentz Geometrisinde 2-Parametrelili B<sub>II</sub>-Hareketinde Esas B<sub>I</sub>-Hareketi ve Normlanmış İzafe Sistemi

2-parametrelili bir B<sub>II</sub>-hareketini  $\{\vec{B}; \vec{a}_1\}$  eksenini ve  $g = g'$  kutup eksenini üzerinde bulunan bir  $\{\vec{B}; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  sistemine izafe edelim. B<sub>II</sub>-hareketinden elde edilen 1-parametrelili bir B<sub>I</sub>-hareketinin P dönme polününün koordinatları (III.2.39) ile (III.2.40) ve (IV:2) den dolayı

$$p_1 = -\frac{\sigma'_2 - \sigma_2}{\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}} \quad , \quad p_2 = 0 \quad (V.1)$$

dir.

B<sub>II</sub>-hareketi içinde, ayna resimli pol eğrilerinin simetrik yuvarlanmasıyla meydana gelen fevkalade B<sub>I</sub>- hareketleri vardır. Bu hareketleri esas B<sub>I</sub>-olarak ifade etmek istiyoruz. 1-parametrelili bir B<sub>I</sub>-hareketinin hareketli (P) pol eğrisinin kontengez açısı olarak da  $\mathfrak{I}'$  yu alalım. Burada  $\mathfrak{I}$ , kontengez açısı, yani (P) nin komşu iki teğetinin açısıdır.  $\mathfrak{I}'$  kontengez açısı, (P') nün komşu iki teğetinin açısıdır. Bu açılar simetrik yuvarlanma için eşit ve ters işaretli olduğundan, yani

$$\mathfrak{I} + \mathfrak{I}' = 0 \quad (V.2)$$

sağlamak zorundadır. (V.2) ifadesiyle B<sub>II</sub>-hareketinin her (u,v) durumunda esas B<sub>I</sub>-hareketine karşılık dönme polü olan bir Q esas-polü tespit edilir.

$$\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}' \neq 0 \quad (V.3)$$

kabülü altında Q esas-polününün koordinatları  $q_1$  ve  $q_2$  olmak üzere (V.1) den dolayı

$$\begin{aligned}
q_1 &= -\frac{(\sigma'_2 - \sigma_2) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}{(\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})} \\
&= -\frac{(\sigma'_2 - \sigma_2) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}{(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}') + (\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) - (\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') - (\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F})} \\
&= -\frac{(\sigma'_2 - \sigma_2) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}{(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) - (\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')} \\
&= -\frac{(\sigma'_2 - \sigma_2) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}{(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) + (\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F})} \\
&= -\frac{(\sigma'_2 - \sigma_2) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}{-2(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}')} \\
q_1 &= \frac{(\sigma'_2 - \sigma_2) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}{2(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}')} \tag{V.4}
\end{aligned}$$

elde ederiz.

$$q_2 = \frac{(\sigma'_1 - \sigma_1) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}{(\mathfrak{F}' - \mathfrak{F}) \wedge (\mathfrak{F}' + \mathfrak{F})}$$

için (IV.2) den dolayı

$$q_2 = 0 \tag{V.5}$$

bulunur. u, v gibi iki değişken halinde Pfaff-formunu

$$W_j = A_j du + B_j dv \quad (j=1,2,3)$$

şeklinde yazarak

$$W_1 = A_1 du + B_1 dv \quad (V.6)$$

$$W_2 = A_2 du + B_2 dv \quad (V.7)$$

$$W_3 = A_3 du + B_3 dv \quad (V.8)$$

elde edilir. Bunlara bağılı olarak, Pfaff-formların aşağıdaki özelliklerini kullanalım.

$$W_1 = 0 \quad (V.9)$$

diferensiyel denkleminin çözümü için,  $W_1$  lineer bağımsız kabul edilirse, diğer iki formun oranı

$$\frac{W_2}{W_3} \Big|_{W_1=0} = \frac{W_1 \wedge W_2}{W_1 \wedge W_3} = \frac{\det(W_1, W_2)}{\det(W_1, W_3)} \quad (V.10)$$

şeklindedir. Yani Pfaff-formların katsayılarının determinantı şeklinde yazılırsa

$$\begin{aligned} \frac{W_2}{W_3} \Big|_{W_1=0} &= \frac{\begin{vmatrix} A_1 & B_1 \\ A_2 & B_2 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} A_1 & B_1 \\ A_3 & B_3 \end{vmatrix}} \\ &= \frac{A_1 B_2 - A_2 B_1}{A_1 B_3 - A_3 B_1} \end{aligned} \quad (V.11)$$

olarak bulunur.



İzafe sistemini kutup eksenini boyunca B başlangıcı Q esas polüne gelinceye kadar yer değiştirmek suretiyle, normlamak ve tek anlamlı olarak belirtmek gerekir. Bir B<sub>II</sub>-hareketinin B=Q olan bu kanonik izafe sistemi için

$$q_1 = 0 \quad , \quad q_2 = 0 \quad (V.12)$$

veya

$$(\sigma'_2 - \sigma_2) \wedge (\mathfrak{I}' + \mathfrak{I}) = 0 \quad (V.13)$$

olmalıdır. Bu şart daha detaylı olarak

$$(\sigma'_2 \wedge \mathfrak{I}') + (\sigma'_2 \wedge \mathfrak{I}) - (\sigma_2 \wedge \mathfrak{I}') - (\sigma_2 \wedge \mathfrak{I}) = 0 \quad (V.14)$$

şeklinde yazılır. Yoğunluğun değişmezliğini ifade eden (III.2.49) bağıntısından dolayı

$$\sigma'_2 \wedge \mathfrak{I} = \sigma_2 \wedge \mathfrak{I}' \quad (V.15)$$

eşitliği de yazılabilir. A(u,v), B(u,v), F(u,v), F'(u,v), G(u,v), ve G'(u,v) 2-parametrelili B<sub>II</sub>-hareketinde yüzey üzerinde bulunan eğrilerin fonksiyonları olmak üzere, (V.3) ifadesine, yani  $\mathfrak{I}$  ve  $\mathfrak{I}'$ 'nin lineer bağımsız olmasından dolayı  $\sigma$  Pfaff-formları  $\mathfrak{I}$  ve  $\mathfrak{I}'$  cinsinden ifade edilebilir ve sonuçta aşağıdaki bağıntılar bulunur.

$$\sigma = \sigma'_1 = \sigma_1 = A\mathfrak{I} - B\mathfrak{I}' \quad (V.16)$$

$$\sigma_2 = F\mathfrak{I} - G\mathfrak{I}' \quad (V.17)$$

$$\sigma'_2 = F'\mathfrak{I} - G'\mathfrak{I}' \quad (V.18)$$

şimdi bu ifadeleri (III.2.49) ve (V.15) de yerine koyarsak,

$$\sigma_2 \wedge \mathfrak{F} = \sigma'_2 \wedge \mathfrak{F}'$$

$$(F\mathfrak{F} - G\mathfrak{F}') \wedge \mathfrak{F} = (F'\mathfrak{F} - G'\mathfrak{F}') \wedge \mathfrak{F}'$$

$$F(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}) - G(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) = F'(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') - G'(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}')$$

$$-G(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) = F'(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')$$

$$G(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') = F'(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')$$

$$G = F' \tag{V.19}$$

ve

$$\sigma'_2 \wedge \mathfrak{F} = \sigma_2 \wedge \mathfrak{F}'$$

$$(F'\mathfrak{F} - G'\mathfrak{F}') \wedge \mathfrak{F} = (F\mathfrak{F} - G\mathfrak{F}') \wedge \mathfrak{F}'$$

$$F'(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}) - G'(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) = F(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') - G(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}')$$

$$-G'(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) = F(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')$$

$$G'(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') = F(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')$$

$$G' = F \tag{V.20}$$

bulunur.

Daha önceki bölümlerde  $g$  ve  $g'$  kutup eksenlerinin denklemlerini sırayla  $L$ -düzleminde  $\{O; \vec{l}_1, \vec{l}_2\}$  koordinat sistemine göre

$$x_1 \cosh \varphi + x_2 \sinh \varphi = h$$

ve  $L'$ -düzlemindeki  $\{O'; \vec{l}'_1, \vec{l}'_2\}$  koordinat sistemine göre

$$x'_1 \cosh \varphi' + x'_2 \sinh \varphi' = h'$$

şeklinde ifade edilmişti. Dönme açısının  $\{B; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  izafe sistemine göre değişimleri

$$d\varphi = \mathfrak{S} \quad , \quad d\varphi' = \mathfrak{S}'$$

olduğu ve  $\mathfrak{S} \wedge \mathfrak{S}' \neq 0$  sağlandığı için  $\varphi$  ve  $\varphi'$  açılarını bağımsız değişkenler olarak kabul edip,  $B_{11}$ -hareketini onlara izafe edebiliriz.

Bu takdirde (V.16), (V.17) ve (V.18) ifadelerinin dış türevlerinin oluşturulmasıyla

$$d\mathfrak{S} = 0 \quad \text{ve} \quad d\mathfrak{S}' = 0 \quad (V.21)$$

ile (V.19) ve (V.20) den dolayı

$$d\sigma_1 = d(A\mathfrak{S} - B\mathfrak{S}') = d(A\mathfrak{S}) - d(B\mathfrak{S}')$$

ve Teorem (I.1) den

$$\begin{aligned} d\sigma_1 &= dA \wedge \mathfrak{S} + A d\mathfrak{S} - dB \wedge \mathfrak{S}' - B d\mathfrak{S}' \\ d\sigma_1 &= dA \wedge \mathfrak{S} - dB \wedge \mathfrak{S}' \end{aligned} \quad (V.22)$$

elde edilir. Şimdi  $\varphi$  ve  $\varphi'$  açılarını bağımsız değişken olarak kabul ederek bir irdeleme yapalım.

### İRDELEME:

Önce  $\varphi$  bağımsız değişkeni için

$$\begin{aligned}dA/d\varphi &= \partial A/\partial\varphi = A_\varphi \\ \Rightarrow dA &= A_\varphi d\varphi = A_\varphi \mathfrak{I} \end{aligned} \quad (\text{V.23})$$

ile gösterilirse (III.2.9) dan dolayı

$$\begin{aligned}dA \wedge \mathfrak{I} &= A_\varphi (\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}) \\ dA \wedge \mathfrak{I} &= 0 \end{aligned} \quad (\text{V.24})$$

bulunur. Ayrıca benzer olarak

$$\begin{aligned}dB/d\varphi &= \partial B/\partial\varphi = B_\varphi \\ \Rightarrow dB &= B_\varphi d\varphi = B_\varphi \mathfrak{I} \end{aligned} \quad (\text{V.25})$$

$$dB \wedge \mathfrak{I}' = B_\varphi (\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') \quad (\text{V.26})$$

elde edilir. Bu değerler (V.22) de yerine yazılırsa

$$d\sigma_1 = -B_\varphi (\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') \quad (\text{V.27})$$

bulunur. Şimdi de  $\varphi'$  bağımsız değişkeni için

$$dA/d\varphi' = \partial A/\partial\varphi' = A_{\varphi'} \quad (\text{V.28})$$

$$\begin{aligned} dA \wedge \mathfrak{I} &= A_{\varphi'}(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) \\ &= -A_{\varphi'}(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') \end{aligned} \quad (\text{V.29})$$

bulunur.

$$dB/d\varphi' = \partial b/\partial\varphi' = B_{\varphi'} \quad (\text{V.30})$$

şeklinde gösterirsek

$$\begin{aligned} dB \wedge \mathfrak{I}' &= B_{\varphi'}(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}') \\ dB \wedge \mathfrak{I}' &= 0 \end{aligned} \quad (\text{V.31})$$

bulunur. Dolayısıyla

$$d\sigma_1 = -A_{\varphi'}(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') \quad (\text{V.32})$$

elde edilir. Bu takdirde (V.24) ve (V.31) bağıntılarına göre

$$d\sigma_1 = 0 \quad (\text{V.33})$$

ve ayrıca (V.26) ve (V.32) ifadelerinden

$$d\sigma_1 = -A_{\varphi'}(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') - B_{\varphi'}(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}')$$

$$= -(A_\varphi + B_\varphi)(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') \quad (\text{V.34})$$

elde edilir. bu sonuç bizim için doğru olanıdır. Çünkü (V.16) ifadesi A(u,v) ve B(u,v) gibi eğrilerin fonksiyonlarına bağlıdır.

Benzer şekilde

$$d\sigma_2 = -(F_\varphi + G_\varphi)(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') \quad (\text{V.35})$$

$$d\sigma'_2 = -(F_\varphi + G_\varphi)(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') \quad (\text{V.36})$$

değerleri bulunur. Bu değerleri (III.2.22) ve (III.2.23) integrallenebilme şartları ile karşılaştırırsak, yani

$$d\sigma_1 = \sigma_2 \wedge \mathfrak{I}$$

$$d\sigma_1 = (F\mathfrak{I} - G\mathfrak{I}') \wedge \mathfrak{I}$$

$$= F(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}) - G(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I})$$

$$= -G(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) \quad (\text{V.37})$$

elde edilir. Bu ifade (V.34) ile karşılaştırılırsa

$$-G(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) = -(A_\varphi + B_\varphi)(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}')$$

$$G(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') = -(A_\varphi + B_\varphi)(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}')$$

$$G = -(A_\varphi + B_\varphi) \quad (\text{V.38})$$

bulunur. Benzer şekilde

$$\begin{aligned}d\sigma_2 &= \sigma_1 \wedge \mathfrak{F} \\ &= (A\mathfrak{F} - B\mathfrak{F}') \wedge \mathfrak{F} \\ &= A(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}) - B(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}) \\ &= B(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')\end{aligned}\tag{V.39}$$

elde edilir. Bu değeri (V.35) ile karşılaştırsak

$$\begin{aligned}B(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') &= -(F_\varphi + G_\varphi)(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') \\ B &= -(F_\varphi + G_\varphi)\end{aligned}\tag{V.40}$$

bulunur.

$$\begin{aligned}d\sigma'_2 &= \sigma'_1 \wedge \mathfrak{F}' \\ &= (A\mathfrak{F} - B\mathfrak{F}') \wedge \mathfrak{F}' \\ &= A(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') - B(\mathfrak{F}' \wedge \mathfrak{F}') \\ &= A(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')\end{aligned}\tag{V.41}$$

elde edilir. (V.41) ile (V.36) karşılaştırılırsa

$$A(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}') = -(F_\varphi + G_\varphi)(\mathfrak{F} \wedge \mathfrak{F}')$$

$$A = -(F_{\varphi} + G_{\varphi'}) \quad (\text{V.42})$$

bulabiliriz. Bazen  $\varphi$  bazen de  $\varphi'$ 'ye göre kısmi türev almamızın sebebi (III.2.9) dan dolayı farklı değerlerin ortaya çıkmasıdır.

Bu nedenle F ve G fonksiyonları keyfi olarak seçilemezler. Bununla birlikte A ve B nin  $A_{\varphi'}$  ve  $B_{\varphi}$  kısmi türevleri alınarak (V.38) de yerine konulursa

$$A = -(F_{\varphi} + G_{\varphi'})$$

$$A_{\varphi'} = -(F_{\varphi\varphi'} + G_{\varphi'\varphi'}) \quad (\text{V.43})$$

$$B = -(F_{\varphi'} + G_{\varphi})$$

$$B_{\varphi} = -(F_{\varphi'\varphi} + G_{\varphi\varphi}) \quad (\text{V.44})$$

ve

$$F_{\varphi\varphi'} = F_{\varphi'\varphi} \quad (\text{V.45})$$

şartı kullanılarak

$$\begin{aligned} G &= -(A_{\varphi'} + B_{\varphi}) \\ &= -[-F_{\varphi\varphi'} - G_{\varphi'\varphi'} - F_{\varphi'\varphi} - G_{\varphi\varphi}] \\ &= -[-2F_{\varphi\varphi'} - G_{\varphi'\varphi'} - G_{\varphi\varphi}] \\ &= 2F_{\varphi\varphi'} + G_{\varphi'\varphi'} + G_{\varphi\varphi} \end{aligned}$$

ve buradan da



$$G - 2F_{\varphi\varphi'} - G_{\varphi'\varphi'} - G_{\varphi\varphi} = 0 \quad (\text{V.46})$$

ifadesi bulunur.

**TEOREM V.1:**

İki parametrelili bir  $B_{II}$ -hareketinin her  $(u,v)$  konumuyla, ayna resimli pol eğrilerinin simetrik yuvarlanmasıyla meydana gelen bir esas  $B_I$ -hareketi elde edilir. bunun  $Q$  dönme polü  $B_{II}$ -hareketinin incelenen durumdaki esas-polüdür.

**TEOREM V.2:**

İki parametrelili  $B_{II}$ -hareketinde  $\{Q; \vec{a}_1, \vec{a}_2\}$  kanonik izafe sistemi,  $Q$  esas-polünde bir başlangıç noktasına sahiptir. dolayısıyla  $B_{II}$ -hareketinde  $\{Q; \vec{a}_1\}$  ekseni  $g = g'$  kutup eksenidir.

Bu normlanmış izafe sistemi için

$$d\vec{a}_1 = \mathfrak{Z}\vec{a}_2, \quad d\vec{a}_2 = \mathfrak{Z}\vec{a}_1, \quad d\vec{q} = \sigma_1\vec{a}_1 + \sigma_2\vec{a}_2 \quad (\text{V.47})$$

$$d'\vec{a}_1 = \mathfrak{Z}'\vec{a}_2, \quad d'\vec{a}_2 = \mathfrak{Z}'\vec{a}_1, \quad d'\vec{q} = \sigma'_1\vec{a}_1 + \sigma'_2\vec{a}_2 \quad (\text{V.48})$$

türev denklemlerinin sistemi mevcuttur. (V.40) ve (V.42) ifadeleri (V.16) da yerine konulursa

$$\sigma = -(F_\varphi + G_{\varphi'})\mathfrak{Z} + (F_{\varphi'} + G_\varphi)\mathfrak{Z}' \quad (\text{V.49})$$

ayrıca (V.19) ve (V.20) den dolayı

$$\sigma_2 = F\mathfrak{Z} - G\mathfrak{Z}', \quad \sigma'_2 = G\mathfrak{Z} - F\mathfrak{Z}' \quad (\text{V.50})$$

yazılabilir. Artık F ve G fonksiyonları yalnız (V.46) integrallenebilme şartlarını sağlamak zorundadır.

L ve L'-düzlemlerindeki g, g' kutup eksenlerinin yoğunlukları (III.2.49) ve (III.2.60) formüllerine göre

$$(g) = (g')$$

$$-\sigma_2 \wedge \mathfrak{Z} = -\sigma'_2 \wedge \mathfrak{Z}'$$

$$-(F\mathfrak{Z} - G\mathfrak{Z}') \wedge \mathfrak{Z} = -(G\mathfrak{Z} - F\mathfrak{Z}') \wedge \mathfrak{Z}'$$

$$-F(\mathfrak{Z} \wedge \mathfrak{Z}) + G(\mathfrak{Z}' \wedge \mathfrak{Z}) = -G(\mathfrak{Z} \wedge \mathfrak{Z}') + F(\mathfrak{Z}' \wedge \mathfrak{Z}')$$

ve  $(\mathfrak{Z} \wedge \mathfrak{Z}) = 0, (\mathfrak{Z}' \wedge \mathfrak{Z}') = 0$  olmasından dolayı

$$(g) = (g') = G(\mathfrak{Z}' \wedge \mathfrak{Z})$$

$$= -G(\mathfrak{Z} \wedge \mathfrak{Z}')$$

$$= -G(d\varphi \wedge d\varphi') \quad (V.51)$$

bulunur. Dolayısıyla G invaryantı esas itibarıyla L ve L'-düzlemlerindeki g, g' kutup eksenlerinin ortak yoğunluklarıdır.

## BÖLÜM VI

### VI. Lorentz Anlamında 2-Parametrelili Hareketlerden Çekilen 1-Parametrelili Hareketler

Daha önce 2-parametrelili  $B_{11}$ -hareketinin bir özel durumu ile elde edilen 1-parametrelili  $B_1$ -hareketleri altında esas  $B_1$ -ler karakterize edilmişti. Bunlar simetrik yuvarlanmaya karşılık gelirler. Şimdi de  $B_1$ -hareketlerini açıklamaya çalışalım.

#### VI.1. Lorentz Anlamında 1-Parametrelili $S_1$ -Kayma Hareketleri

Bunun için

$$\mathfrak{I} = \mathfrak{I}' \quad (\text{VI.1.1})$$

yani

$$\varphi = \varphi' \quad (\text{VI.1.2})$$

için bir kayma hareketi mevcuttur. L-düzleminde bir X noktası göz önüne alalım. (IV.9) bağıntısına göre bu noktanın ilerleme doğrultusu için

$$d_f \vec{x} = x_2 (\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) \vec{a}_1 + \{(\sigma'_2 - \sigma_2) + x_1 (\mathfrak{I}' - \mathfrak{I})\} \vec{a}_2$$

de (VI.1.1) kullanılırsa

$$d_f \vec{x} = (\sigma'_2 - \sigma_2) \vec{a}_2 \quad (\text{VI.1.3})$$

elde edilir. O halde ani kayma yönü her defa kutup eksenine diktir.

X noktasının yörünge eğrisinin komşu noktaları (VI.1.3) ifadesine göre  $\sigma'_2 - \sigma_2$  uzaklığındadır. Kayma yönü ise  $\mathfrak{I} = \mathfrak{I}'$  açısı etrafında değişir. Buna göre

$\mathfrak{S} = \mathfrak{S}'$  kontengez açısı, yani X noktasının yörünge eğrisinin komşu teğetlerinin açısıdır. Dolayısıyla  $S_1$ -kayma hareketinin  $\delta$  eğrilik yarıçapını

$$\delta = \frac{\sigma'_2 - \sigma_2}{\mathfrak{S}} \quad (\text{VI.1.4})$$

şeklinde gösterebiliriz. (V.50) ifadesinden dolayı

$$\delta = \frac{G\mathfrak{S} - F\mathfrak{S}' - F\mathfrak{S} + G\mathfrak{S}}{\mathfrak{S}}$$

ve  $\mathfrak{S}' = \mathfrak{S}$  olduğu için

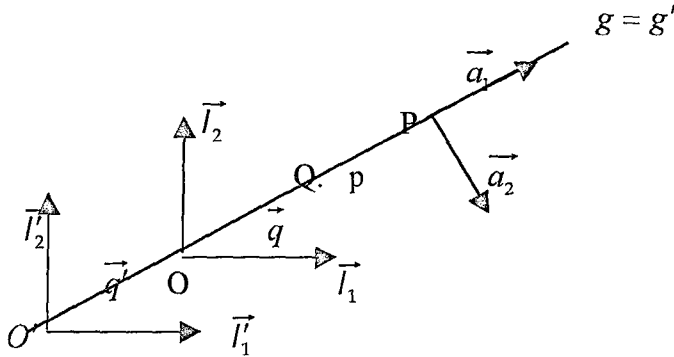
$$\delta = \frac{2G\mathfrak{S} - 2F\mathfrak{S}}{\mathfrak{S}}$$

$$\delta = 2(G - F) \quad (\text{VI.1.5})$$

elde edilir.

## VI.2. Lorentz Anlamında 1-Parametrel Hareketlerin Oskülatörü

Bundan pol yörüngelerinin her defa kutup eksenlerine değen 1-parametrel  $B_1$ -hareketlerini anlıyoruz. Buna karşılık gelen P dönme polü için



(Şekil VI.2.1)

(Şekil VI.2.1) ile (V.1) ve ( V.50) ifadelerine göre

$$\overrightarrow{OP} = \overrightarrow{OQ} + \overrightarrow{QP} = \vec{q} + p \vec{a}_1 \quad (\text{VI.2.1})$$

$$\overrightarrow{O'P} = \overrightarrow{O'Q} + \overrightarrow{QP} = \vec{q}' + p \vec{a}_1 \quad (\text{VI.2.2})$$

yazılabilir. Buradaki P dönme polü  $p_1=p$  ye karşılık geleceğinden

$$p = -\frac{\sigma'_2 - \sigma_2}{\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}} \quad (\text{VI.2.3})$$

yazabiliriz. ( V.50) den dolayı

$$\begin{aligned} p &= -\frac{G\mathfrak{I} - F\mathfrak{I}' - F\mathfrak{I} + G\mathfrak{I}'}{\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}} \\ &= \frac{-G\mathfrak{I} + F\mathfrak{I}' + F\mathfrak{I} - G'}{\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}} \\ &= \frac{(F - G)\mathfrak{I} + (F - G)\mathfrak{I}'}{\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}} \\ &= \frac{(F - G)(\mathfrak{I} + \mathfrak{I}')}{\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}} \\ &= (F - G) \frac{\mathfrak{I} + \mathfrak{I}'}{\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}} \end{aligned} \quad (\text{VI.2.4})$$

bulunur. Bizden istenen değme (V.47) ve (V.48) bağıntılarıyla

$$d\overrightarrow{OP} = d\vec{q} + dp\vec{a}_1 + p d\vec{a}_1$$

$$= (\sigma + dp)\vec{a}_1 + (\sigma_2 + p\mathfrak{I})\vec{a}_2 \quad (\text{VI.2.5})$$

$$\begin{aligned} d\vec{O'P} &= d'\vec{q}' + dp\vec{a}_1 + pd'\vec{a}_1 \\ &= (\sigma + dp)\vec{a}_1 + (\sigma'_2 + p\mathfrak{I}')\vec{a}_2 \end{aligned} \quad (\text{VI.2.6})$$

değişimlerinin kutup ekseninin  $\vec{a}_1$  doğrultusunda olduğunu yani,

$$\sigma_2 + p\mathfrak{I} = 0 \quad , \quad \sigma'_2 + p\mathfrak{I}' = 0 \quad (\text{VI.2.7})$$

olduğunu ifade eder.

P koordinatları (VI.2.4) denkleminde göre iki Pfaff-formun oranı şeklinde gösterilebilir. Karakterize edilen,  $B_1$ -hareketleri için (VI.2.7) şartlarını sağlamak zorundadır. (V.4) ün genel kaidelerini uygularsak

$$\begin{aligned} p &= (F - G) \frac{(\mathfrak{I} + \mathfrak{I}') \wedge (\sigma_2 + p\mathfrak{I})}{(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) \wedge (\sigma_2 + p\mathfrak{I})} \\ &= (F - G) \frac{(\mathfrak{I} + \mathfrak{I}') \wedge (\sigma'_2 + p\mathfrak{I}')}{(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) \wedge (\sigma'_2 + p\mathfrak{I}')} \end{aligned} \quad (\text{VI.2.8})$$

şeklinde yazabiliriz. Önce eşitliğin birinci tarafı için  $\sigma_2$ 'nin (V.50) deki değerini yazarsak

$$\begin{aligned} p &= (F - G) \frac{(\mathfrak{I}' + \mathfrak{I}) \wedge (F\mathfrak{I} - G\mathfrak{I}' + p\mathfrak{I})}{(\mathfrak{I}' - \mathfrak{I}) \wedge (F\mathfrak{I} - G\mathfrak{I}' + p\mathfrak{I})} \\ &= (F - G) \frac{F(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) - G(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}') + p(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) + F(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}) - G(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') + p(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I})}{F(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) - G(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}') + p(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) - F(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}) + G(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}') - p(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I})} \end{aligned}$$

$$= (F - G) \frac{(F + p)(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) - G(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}')}{(F + p)(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I}) + G(\mathfrak{I} \wedge \mathfrak{I}')}$$

$$= (F - G) \frac{(F + p + G)(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I})}{(F + p - G)(\mathfrak{I}' \wedge \mathfrak{I})}$$

$$p = (F - G) \frac{F + p + G}{F + p - G}$$

buradan

$$Fp + p^2 - Gp = F^2 + Fp + GF - GF - Gp - G^2$$

$$p^2 = F^2 + Fp + GF - GF - Gp - G^2 - Fp + Gp$$

$$p^2 = F^2 - G^2 \quad (\text{VI.2.9})$$

sonucunu elde ederiz. Eşitliğin ikinci tarafı için benzer hesaplamalar yapılarak aynı sonucu elde ederiz.

Dolayısıyla aşağıdaki teorem verilebilir.

#### TEOREM VI.1.1:

Bir  $B_{11}$ -hareketinin her durumuna karşılık gelen kutup eksenini üzerinde oskülatör- $B_1$  in polü olarak iki dönme polü bulunur. Bu oskülatör poler  $F^2 \rangle G^2$  için reel ve  $F^2 \langle G^2$  için eşlenik sanaldır. Q esas-polü her iki oskülatör-polün orta noktasıdır.

(VI.2.7) nini denklemleri arasında p büyüklüğü yok edilirse, oskülatör- $B_1$  hareketi için

$$\sigma_2 + p\mathfrak{Z} = 0 \quad , \quad \sigma'_2 + p\mathfrak{Z}' = 0$$

$$p = -\frac{\sigma'_2}{\mathfrak{Z}'}$$

$$\sigma_2 - \frac{\sigma'_2}{\mathfrak{Z}'} \mathfrak{Z} = 0$$

$$\sigma_2 \mathfrak{Z}' - \sigma'_2 \mathfrak{Z} = 0 \quad (\text{VI.2.10})$$

diferensiyel denklemini elde edilir. (V.50) den dolayı adi çarpım olarak

$$(F\mathfrak{Z} - G\mathfrak{Z}')\mathfrak{Z}' - (G\mathfrak{Z} - F\mathfrak{Z}')\mathfrak{Z} = 0$$

$$F\mathfrak{Z}\mathfrak{Z}' - G\mathfrak{Z}'^2 - G\mathfrak{Z}^2 + F\mathfrak{Z}'\mathfrak{Z} = 0$$

$$G\mathfrak{Z}^2 - 2F\mathfrak{Z}\mathfrak{Z}' + G\mathfrak{Z}'^2 = 0 \quad (\text{VI.2.11})$$

veya bunun yerine

$$Gd\varphi^2 - 2Fd\varphi\varphi' + Gd\varphi'^2 = 0 \quad (\text{VI.2.12})$$

ifadesi de yazılabilir.

### VI.3. Lorentz Anlamında 1-Parametrel Hareketlerin Geodezikliği

2-parametrel  $B_{11}$ -hareketinin 1-parametrel  $B_1$ -hareketlerine, bu hareketlerin pol eğrileri tekabül eden kutup eksenlerine dik olursa geodezik adı verilir. Bu takdirde (VI.2.5) ve (VI.2.6) ifadesindeki bileşenler  $\vec{a}_1$  vektörünün doğrultusunda daima sıfır olurlar. Bunlar



$$\sigma + dp = 0 \quad (\text{VI.3.1})$$

şartını verir.

(VI.2.7) denkleminin diferensiyeli alınır

$$d\sigma_2 + dp\mathfrak{I} + p d\mathfrak{I} = 0 \quad (\text{VI.3.2})$$

bulunur.  $d\mathfrak{I} = 0$  ve  $d\varphi = \mathfrak{I}$  olduğundan

$$d\sigma_2 + d\varphi dp = 0 \quad (\text{VI.3.3})$$

ve buradan da

$$dp = -\frac{d\sigma_2}{d\varphi} \quad (\text{VI.3.4})$$

elde edilir. (V.50) bağıntısının diferensiyeli alınır

$$\frac{d\sigma_2}{d\varphi} = F_\varphi \mathfrak{I} + F \frac{d\mathfrak{I}}{d\varphi} - G_\varphi \mathfrak{I}' - G \frac{d\mathfrak{I}'}{d\varphi} \quad (\text{VI.3.5})$$

bulunur. (III.2.9) ve (VI.3.5) ifadelerinden

$$dp = -F_\varphi \mathfrak{I} - F \frac{d\mathfrak{I}}{d\varphi} + G_\varphi \mathfrak{I}' + G \frac{d\mathfrak{I}'}{d\varphi}$$

$$dp = -F_\varphi d\varphi - F \frac{d(d\varphi)}{d\varphi} + G_\varphi (d\varphi') + G \frac{d(d\varphi')}{d\varphi} \quad (\text{VI.3.6})$$

yazılır. (V.49) ile (VI.3.6) ifadelerini (VI.3.1) de yerine koyarsak

$$-(F_{\varphi} + G_{\varphi'})d\varphi + (F_{\varphi'} + G_{\varphi})d\varphi' - F_{\varphi}d\varphi - F\frac{d(d\varphi)}{d\varphi} + G_{\varphi}d\varphi' + G\frac{d(d\varphi')}{d\varphi} = 0$$

$$-F_{\varphi}d\varphi - G_{\varphi}d\varphi + F_{\varphi'}d\varphi' + G_{\varphi}d\varphi' - F_{\varphi}d\varphi - F\frac{d(d\varphi)}{d\varphi} + G_{\varphi}d\varphi' + G\frac{d(d\varphi')}{d\varphi} = 0$$

buradan da

$$2G_{\varphi}d\varphi' - 2F_{\varphi}d\varphi - G_{\varphi}d\varphi + F_{\varphi'}d\varphi' + G\frac{d(d\varphi')}{d\varphi} - F\frac{d(d\varphi)}{d\varphi} = 0 \quad (\text{VI.3.7})$$

her iki taraf  $d\varphi$  ile çarpılırsa

$$Gd^2\varphi' - Fd^2\varphi + 2G_{\varphi}d\varphi d\varphi' - 2F_{\varphi}(d\varphi)^2 - G_{\varphi'}(d\varphi)^2 + F_{\varphi'}d\varphi d\varphi' = 0$$

bulunur. (VI.1.1) ifadesinden

$$\mathfrak{I} = \mathfrak{I}'$$

$$\Rightarrow d\varphi = d\varphi' \quad (\text{VI.3.8})$$

olur ki bu da  $\varphi = \varphi'$  demektir. Dolayısıyla

$$Gd^2\varphi - Fd^2\varphi + 2G_{\varphi}(d\varphi)^2 - 2F_{\varphi}(d\varphi)^2 - 2G_{\varphi}(d\varphi)^2 + F_{\varphi}(d\varphi)^2 = 0$$

$$(G - F)d^2\varphi + G_{\varphi}(d\varphi)^2 - F_{\varphi}(d\varphi)^2 = 0$$

şeklinde yazılabilir. Buradan da

$$(G_\varphi - F_\varphi)(d\varphi)^2 + (G - F)d^2\varphi = 0$$

bulunur. Böylece ikinci mertebeden kısmi diferensiyel denklem elde edilmiş olur.



## KAYNAKLAR

- [1] HACISALİHOĞLU H.H.:“Diferansiyel Geometri”, İnönü Üniversitesi, Fen-Ed. Fakültesi, MALATYA, 1983.
- [2] MÜLLER H.R. :“Kinematik Dersleri”, Ankara Üniversitesi press, 1963
- [3] ERGİN A.A :“Lorentz Düzleminde Kinematik Geometri”, Ankara Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü, Doktora Tezi, 1989
- [4] UĞURLU H.H :“Space-like Doğrultmanlı Bir Time-like Regle Yüzeğe Bağlı Ani Dönme Vektörleri”, Celal Bayar Üniversitesi Fen-edebiyat Fakültesi Dergisi, 1998, Sayı 4, Sayfa 88-97
- [5] HACISALİHOĞLU H.H.:“Yüksek Diferansiyel Geometriye Giriş”, Fırat Üniversitesi Fen Fakültesi Yayınları, İSTANBUL, 1980
- [6] ÖZER F. :“İki Parametrelî Hareketlerin Kinematik Analizi”, Fırat Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü, Yüksek Lisans Tezi, ELAZIĞ, 1992
- [7] CHURCHILL R.V. :“Karmaşık Değişkenler Ve Uygulamalar”, Öğretmen Kitapları Dizisi, İSTANBUL, 1989

## ÖZET

Bölüm I de temel tanım ve teoremler verilmiştir.

Bölüm II de, öncelikle 1-parametrelili  $B_I$ -hareketi ve 2-parametrelili  $B_{II}$ -hareketi tartışılmış olup bu hareketlerin uzunlukları invaryant bıraktığı gösterilmiştir.

Bölüm III içerisinde kutup eksenlerinin özellikleri incelenmiş ve kutup eksenleri dönüşümünün yoğunluk değişmezliği gösterilmiş ve kutup eksenleri dönüşümünde doğru parçasının tayininin keyfi bir parametre atayarak mümkün olduğu elde edilmiştir.

Bölüm IV de Lorentz geometrisinde bir eğri elementini çizen noktalar anlatılmıştır.

Bölüm V de normlanmış izafe sistemi ve Bölüm VI da da 2-parametrelili  $B_{II}$ -hareketinden çekilen 1-parametrelili hareketler verilmiştir.  $S_I$ -kayma hareketi, Oskülatör- $B_I$ -hareketi ve Geodezik- $B_I$ -hareketi ile ilgili bağıntılar elde edilmiştir.

## SUMMARY

In this study, firstly, the fundamental definitions and teorems are given.

In chapter II, 1-parameter  $B_I$ -motion and 2-parameter  $B_{II}$ -motion are discussed and it is represented that these motions are leave invariant distances.

In chapter III, the properties of the pole axis are examined. Then, density invariant of the pole axis transformation is presented and for the pole axis transformation, it is obtained that the segment determination is possible to appoint an orbitary parameter.

In chapter IV, the points that drawn a curve element in Lorentz geometry are described.

In chapter V and VI, respectively the normed relative system and 1-parameter motions obtained from 1-parameter  $B_{II}$ -motions are given. Also, the relations connected with  $S_I$ -slide motion, oscilatör  $B_I$ -motion and geodesic  $B_I$ -motion are obtained.

## TEŞEKKÜR

Bu çalıőmanın yapılmasında ve dŸzenli bir Şekilde yŸrŸtŸlmesinde yakın ilgi ve yardımlarını esirgemeyen Sayın Hocam Prof. Dr. Ali Paşa AYDIN'a minnet ve ŐŸkranlarımı sunarım.

Ayrıca çalıőmalarımnda bana yardımcı olan ArŐ. GŸr. Esra ErkuŐ KALE'ye teŐekkŸrŸ bir borç bilirim.



## ÖZGEÇMİŞ

1973 Yılında Uşak ili Banaz ilçesinde doğdu. İlkokul ve ortaokul öğrenimini Banaz'da, lise öğrenimini İzmir'de tamamladı. 1991 yılında Ankara Üniversitesi Fen Fakültesi Matematik Bölümünü kazanıp 1995 yılında mezun oldu. 1996 yılında Milli Eğitim Bakanlığı'nda öğretmen olarak görev yapmaya başladı. 1998 bahar döneminde Çanakkale Onsekiz Mart Üniversitesi'nin yüksek lisans sınavını kazandı. Halen Milli Eğitim Bakanlığı'nda öğretmen olarak görevine devam etmektedir.

