

67

İNÖNÜ ÜNİVERSİTESİ  
FEN BİLİMLERİ ENSTİTÜSÜ

HOLDITCH TEOREMİ

VE

KUTUPSAL ATALET MOMENTİ

Erol KILIÇ

YÜKSEK LİSANS TEZİ  
MATEMATİK ANABİLİM DALI

MALATYA

1992

"Fen Bilimleri Enstitüsü Müdürlüğüne"

İş bu çalışma, jürimiz tarafından Matematik Anabilim Dalında  
YÜKSEK LİSANS TEZİ olarak kabul edilmiştir.

Başkan

Üye

Üye

Onay

Yukarıdaki imzaların, adı geçen öğretim üyelerine ait  
olduğunu onaylarım.

...../...../1992

Prof.Dr. Bekir ÇETINKAYA

Enstitü Müdürü

## ÖZET

Üç bölümden oluşan bu çalışmanın birinci bölümü, diğer bölümlerin daha kolay anlaşılabilmesi için diferansiyel geometri, analiz ve kinematikteki bazı temel kavramlara ayrılmıştır.

İkinci bölümde Holditch Teoremi önce orjinal şekliyle ele alındı ve bu günün modern matematik yöntemleri ile bazı örnekler verilerek derinlemesine bir tahlili yapıldıktan sonra teoremin modern bir ifadesi verildi. Ayrıca bu modern ifadeyi kapsayacak şekilde Holditch Teoreminin genelleştirilmiş bir ifadesi verildi. Daha sonra 1-parametrelî kapalı düzlemsel hareketlerde yörunge eğrileri için, Steiner formülünün bir genelleştirilmesi ve kutupsal atalet momentleri için bir formül elde edilerek aralarındaki ilişkiler incelendi. Bundan sonra ise Holditch Teoremi ve kutupsal atalet momenti dual anlamda ele alındı.

Bu bölümde ayrıca uzayda helisel eğrilerin hareket yükseklikleri kapalı düzlemsel eğrilerin sınırladığı bölgelerin alanları yardımıyla hesaplandı ve 3-parametrelî uzay hareketi esnasında bir noktanın oluşturduğu yüzeyin hacmini veren bir formül verildi.

Üçüncü bölüm çalışmanın orjinal kısmını oluşturmaktadır. Bu kısımda, Holditch Teoreminin genelleştirilmesi için kullanılan metodlardan yararlanarak bu eğrilerin kutupsal atalet momentleri için oldukça ilginç bağıntılar bulundu. Ayrıca kutupsal atalet momentleri ve alanlar arasındaki oranın sabit olduğu görüldü.

## ABSTRACT

This thesis covers three chapters such a way that in the first chapter to make it to easily understood we give the basic concepts in differential geometry, analysis and kinematics.

In the second chapter, firstly Holditch Theorem is considered in the original form and making analysis of this theorem with modern mathematic methods and giving some examples it is given a modern expression and the last theorem is generalized. Then, for the orbits drawn under 1-parameter closed planar motion, the Steiner formula is generalized and the polar inertia momentum is obtained and the relations between them are discussed. After then the Holditch Theorem and the polar inertia momentum are considered in the dual case.

Moreover, in this chapter, the motion heights of the helical curves in  $E^3$  are calculated in terms of the areas of orbits in plane. For orbit which formed by a point of space under 3-parameter motion is obtained a formula.

The original part is contained in the third chapter. In this chapter, by using the methods which have been used to generalize the Holditch Theorem, some interesting relations are obtained for the polar inertia momentums of orbits. Moreover it is seen that the ratio of polar inertia momentum to the area is constant.

## TEŞEKKÜR

Bu çalışmanın hazırlanmasında gerekli bütün imkanları sağlayarak bana yardımcı olan, her zaman yakın ilgi ve yardımalarını esirgemeyen saygıdeğer Hocam Sayın Doç.Dr.Sadık KELEŞ'e sonsuz teşekkürlerimi sunarım.

## İÇİNDEKİLER

ÖZET .....	iv
ABSTRACT .....	v
TEŞEKKÜR .....	vi
İÇİNDEKİLER .....	vii
GİRİŞ .....	xı
I.BÖLÜM: TEMEL TANIM VE TEOREMLER .....	1
I.1 ÖKLİD UZAYLARI VE $E^n$ DE HAREKETLER .....	1
I.1.1 Afin Ve Öklid Uzay .....	1
I.1.2 $E^n$ de Uzaklık Fonksiyonu .....	2
I.1.3 $E^n$ de Eğri .....	2
I.1.4 Yüzey .....	2
I.1.5 Tanjant Vektör .....	2
I.1.6 Kotanjant Uzay .....	3
I.1.7 1-Form .....	3
I.1.8 $E^n$ de Hareket .....	3
I.1.9 $E^n$ de Dönme .....	4
I.1.10 $E^n$ de Öteleme .....	4
I.1.11 1-parametreli Hareket .....	4
I.1.12 Ani Hareket .....	6
I.1.13 Ani Duraklama .....	6
I.1.14 Ani Öteleme .....	6
I.1.15 Ani Dönme .....	6
I.1.16 Rectifiable Eğri .....	7
I.1.17 Doğrunun Hesse Formu .....	7
I.1.18 Dual Sayı .....	8
I.1.19 Dual Vektör .....	8
I.1.20 Has Dual Vektör .....	8

I.1.21 Plücker Doğru Koordinatları .....	9
I.1.22 İşin Kompleksi .....	9
I.1.23 Lineer İşin Kompleksi .....	9
I.1.24 Lineer İşin Kompleksinin Eksenİ .....	9
I.1.25 Lineer İşin Kompleksinin Adımı .....	9
I.1.26 İşin Demeti .....	10
I.2 DÜZLEM KİNEMATİĞİ .....	11
I.2.1 1-parametrelİ Düzlemsel Hareket .....	11
I.2.2 Açısal Hız .....	13
I.2.3 Pol Noktası .....	13
I.2.4 1-parametrelİ Kapalı Düzlemsel Hareket .....	14
I.2.5 Steiner Noktası .....	15
I.2.6 Kutupsal Atalet Momenti .....	16
II.BÖLÜM: HOLDITCH TEOREMİ VE KUTUPSAL ATALET MOMENTİ .....	17
II.1 HOLDITCH TEOREMİ .....	17
II.1.1 Klasik Holditch Teoremi .....	18
II.1.2 Holditch Teoremi .....	19
II.1.3 Holditch Teoremi Üzerine Bazı Yorumlar Ve Modern Bir Düzenleme .....	20
II.1.1 Düzlemsel Eğri .....	23
II.1.2 Basit Kapalı Eğri .....	23
II.1.3 Kapalı Konveks Eğri .....	23
II.1.4 Holditch Teoreminin Genelleştirilmesi .....	24
II.1.4 Sınırlı Salınımlı Fonksiyon .....	24
II.1.5 $\mathbb{R}^3$ de Holditch Teoremi Varmıdır? .....	28
II.2 DÜZLEM KİNEMATİĞİNDE STEİNER FORMULÜNÜN GENELLEŞTİRİLMESİ..	30
II.3 STEİNER KİTLE ÖRTÜLMESİİNDE KUTUPSAL ATALET MOMENTİ .....	37
II.4 DUAL ANLAMDA HOLDITCH TEOREMİ VE KUTUPSAL ATALET MOMENTİ..	42

II.4.1 Kinematik Fonksiyonellerin Sınıflandırılması .....	48
II.5 HELİSEL EĞRİLER VE DÜZLEM KİNEMATİĞİ .....	50
II.6 KİNEMATİK OLARAK MEYDANA GELEN YÜZEYLERİN HACMİ .....	56
III.BÖLÜM: KUTUPSAL ATALET MOMENTİ .....	65
III.1.1 Sonuç .....	68
KAYNAKLAR .....	69
ÖZGEÇMİŞ .....	71

## GİRİŞ

H. Holditch 1858 yılında [12] de yayınlanan makalesinde kapalı bir eğri üzerindeki bir kirişin hareketi esnasında kiriş üzerindeki bir noktanın geometrik yerinin ve kapalı eğrinin dikkate değer bir özelliğini keşfetti. Daha sonra 19'uncu yüzyılın ikinci yarısında Holditch'in bu teoremi hakkında bir çok yayınlar yapıldı, kinematik ve hareket geometrisinin ilginç bir konusu oldu.

E. B. Elliotte l-parametreli hareketler konusunu genişleterek l-parametreli kapalı küresel hareketler Üzerine çalıştı. 1948 de W. Blascke l-parametreli küresel hareketlerde önemli yeri olan Steiner noktası ve Steiner vektörü kavramlarını tanımladı ve l-parametreli kapalı düzlemsel hareketlerdeki Steiner alan formülüne karşılık gelen l-parametreli kapalı küresel hareketlerde bir alan formülü verdi. Bunu takiben 1962 de H. R. Müller l-parametreli kapalı küresel hareketler Üzerine çalışmalar yaparak daha kullanışlı ve genişletilmiş bilgiler sundu.

1970 yılında H. H. Hacisalihoğlu l-parametreli düzlemsel hareketler için iki sonuç verdi ve daha sonra bunları l-parametreli küresel hareketler için genelleştirdi. Yine H. H. Hacisalihoğlu l-parametreli kapalı küresel hareketler için bilinen Steiner formülü ve Holditch Teoreminin çizgiler uzayındaki karşılıklarını buldu.

Son yıllarda Holditch Teoreminin düzlemsel hareketlerde ve uzay hareketlerinde genelleştirilmesi Üzerine özellikle H. R. Müller'in çalışmaları ilgi topladı.

Yüksek lisans tezi olarak hazırlanan bu çalışmada, A. Broman'nın Holditch Teoreminin tahlilini yapan [13] deki çalışması ve H. R. Müller'in [14], [15] ve [16] esas olarak alınarak eğrilerin sınırladıkları bölgelerin alanları ve bu eğrilerin kutupsal atalet

momentleri arasındaki ilişkiler incelendi. H. R. Müller'in eğrilerin kutupsal atalet momentleri için [15] de verdiği formüller, A. Bromman'ın [13] deki metodları kullanılarak farklı bir yöntemle tekrar elde edildi.

## I.BÖLÜM

### TEMEL TANIM VE TEOREMLER

Bu bölüm iki kısım halinde düzenlenmiştir. Birinci kısım Öklid uzayları,  $E^n$  de hareketler ve bazı teoremlere, ikinci kısım da düzlem kinematiğine ayrılmıştır.

#### I.1 ÖKLİD UZAYLARI VE $E^n$ DE HAREKETLER

Bu kısımda afın uzaylar, Öklid uzaylar, temel tanım ve teoremler verilecektir.

**I.1.1 Tanım:** A boş olmayan bir cümle ve V de bir reel vektör uzayı olsun. A nin elemanlarını noktalar ve V nin elemanlarını da vektörler olarak adlandırıyoruz. Eğer bir

$$\psi : A \times A \longrightarrow V$$

$$(P, Q) \longrightarrow \psi(P, Q) = PQ$$

dönüştümü aşağıdaki aksiyomları sağlar ise A cümlesine V ile birleştirilmiş bir afın uzay denir.

i.)  $\forall P, Q, R \in A$  için  $PR = PQ + QR$  dir.

ii.)  $\forall P \in A$  ve  $\forall \alpha \in V$  için  $PQ = \alpha$  olacak biçimde bir tek  $Q \in A$  noktası vardır.

$PQ$  vektöründe P noktasına başlangıç noktası ve Q noktasına da uç noktası denir. Ayrıca A afın uzayının boyutu boyA ile gösterilir ve  $boyA = boyV$

olarak tanımlanır.

A n-boyutlu bir reel afın uzay ve A ile birleştirilmiş vektör uzayı da standart reel vektör uzayı  $IR^n$  olsun. Eğer  $IR^n$  vektör uzayında Öklid iç çarpımı denen

$$\langle , \rangle : IR^n \times IR^n \longrightarrow IR$$

$$(X, Y) \longrightarrow \langle X, Y \rangle = \sum_{j=1}^n x_j y_j$$

işlemiini tanımlarsak  $A$  afın uzayına  $n$ -boyutlu standart Öklid uzayı denir ve  $E^n$  ile gösterilir [1]. Burada  $X=(x_1, x_2, \dots, x_n)$  ve  $Y=(y_1, y_2, \dots, y_n)$  dir. Ayrıca

$$x_i : E^n \longrightarrow \text{IR}, \quad 1 \leq i \leq n$$

fonksiyonlarına da  $X$  noktasının  $i$ -inci koordinat fonksiyonları denir.

**I.1.2 Tanım:**  $n$ -boyutlu Öklid uzayı  $E^n$  olmak üzere

$$d : E^n \times E^n \longrightarrow \text{IR}$$

$$(X, Y) \longrightarrow d(X, Y) = \|XY\| = (\langle XY, XY \rangle)^{1/2}$$

büçümünde tanımlanan  $d$  fonksiyonuna  $E^n$  de uzaklık fonksiyonu. ve  $d(X, Y)$  değerine de  $X$  ile  $Y$  noktaları arasındaki uzaklık denir [2].

**I.1.3 Tanım:**  $\text{ICIR}$  bir açık aralık olmak üzere bir

$$\alpha : I \longrightarrow E^n$$

diferensiellenebilir dönüşümü  $E^n$  de bir eğri olarak adlandırılır.

Burada  $I$  aralığı;  $a, b \in \text{IR}$  ve  $t \in I$  olmak üzere  $a < t < b$  olarak alınabilir.  $t$  değerine eğrinin parametresi denir [3].

**I.1.4 Tanım:**  $n$ -boyutlu Öklit uzayı  $E^n$  de  $(n-1)$  boyutlu yüzey diye  $E^n$  deki boş olmayan bir  $M$  cümlesine denir, öyleki bu cümle

$$M = \{ X \in U \subset E^n \mid f : U \longrightarrow \text{IR}, f(X) = c, U \text{ bir açık altcümle, } f \text{ dif-bilir.} \}$$

dir.  $E^2$  de bir 1-yüzeye düzlemsel eğri,  $E^3$  de bir 2-yüzeye sadece yüzey denir [2].

**I.1.5 Tanım:**  $V$  vektör uzayı ile birleşen bir afın uzayı  $A$  olsun.  $P \in A$  ve  $v \in V$  için  $(P, v)$  sıralı ikilisine  $A$  afın uzayının  $P$  noktasındaki bir tanjant vektörü denir. Tanjant vektörlerinin cümlesini  $T_A(P)$  ile göstereceğiz. Ohalde

$$T_A(P) = \{ (P, v) = v_P \mid v \in V, P \in A \}$$

dir [2].

I.1.6 Tanım:  $P \in E^n$  noktasında tanımlı olan  $T_{E^n}(P)$  tangent uzayının dual uzayına bu  $P \in E^n$  noktasında  $E^n$  in kotanjant uzayı denir ve

$$T_{E^n}(P)^* = \{ \phi_P \mid \phi_P : T_{E^n}(P) \longrightarrow \mathbb{R} \}$$

şeklinde gösterilir. Her  $\phi_P \in T_{E^n}(P)^*$  vektörüne de  $E^n$  in  $P$  noktasındaki bir kovektörü denir [2].

I.1.7 Tanım: Bir  $\phi : E^n \longrightarrow \bigcup_{P \in E^n} T_{E^n}(P)^*$  dönüşümü için

$$\eta : \bigcup_{P \in E^n} T_{E^n}(P)^* \longrightarrow E^n$$

şeklinde tanımlanan dönüşümü ile  $\eta \circ \phi = I : E^n \longrightarrow E^n$  bağıntısı sağlanıyor ise  $\phi$  ye  $E^n$  üzerinde 1-form denir [4].

$n$ -değişkenli bir form  $W = \sum a_j du_j$ ,  $a_j = a_j(u_1, u_2, \dots, u_n)$  şeklindedir.

Bir  $W$  formunun dış türevi

$$dW = \sum da_j \wedge du_j = \sum \frac{da_j}{du_i} du_i \wedge du_j$$

ile tanımlıdır.  $d$  fonksiyonu aşağıdaki özelliklere sahiptir.

i)  $V$  ve  $W$  iki  $k$ -form ise  $d(V+W) = dV + dW$

ii)  $\lambda \in \mathbb{R}$  için  $d(\lambda W) = \lambda dW$

iii)  $W$  bir  $k$ -form ve  $V$  herhangi bir diferansiyel form ise

$$d(W \wedge V) = dW \wedge V + (-1)^k W \wedge dV$$

iv)  $d(dW) = 0$

dir [2].

I.1.8 Tanım:  $n$ -boyutlu bir  $E^n$  Öklit uzayının izometrilerinden birisi  $f$  olsun.  $E^n$  deki bir  $\{x_1, x_2, \dots, x_n\}$  dik koordinat sistemine göre  $f$  nin matrisel ifadesi,  $A \in O(n)$ , yani  $\det A = \pm 1$  ve  $C \in \mathbb{R}_{+}^n$  olmak üzere

$$\begin{bmatrix} x' \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & C \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ 1 \end{bmatrix}$$

formundadır. Bu şekilde tanımlı  $f$  ye  $E^n$  de bir hareket adı verilir.  $f$  hareketine,  $\det A = +1$  ise direkt hareket,  $\det A = -1$  ise karşıt hareket denir [3].

I.1.1 Teorem:  $n$ -boyutlu bir Öklit uzayı  $E^n$  ve  $E^n$  deki bir dik koordinat sistemi  $\{x_1, x_2, \dots, x_n\}$  olsun.  $\{x_1, x_2, \dots, x_n\}$  e göre  $E^n$  in bir hareketinin matrisi

$$\begin{bmatrix} A & C \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

ise  $A \in O(n)$  matrisi için  $\det A$ ,  $\{x_1, x_2, \dots, x_n\}$  koordinat sisteminin  $E^n$  deki seçilişinden bağımsızdır [2].

I.1.2 Teorem:  $E^n$  in bütün hareketlerinin cümlesi  $R(n)$  ise  $R(n)$ , dönüşümlerin birleşimi işlemeye göre bir gruptur [1].

$R(n)$  katı hareketlerinin cümlesini ikiye ayıralım.

i)  $D(n) = \{f | f: E^n \longrightarrow E^n, f \text{ direkt hareket}\}$

ii)  $K(n) = \{f | f: E^n \longrightarrow E^n, f \text{ karşıt hareket}\}$

I.1.9 Tanım:  $E^n$  Öklit uzayının bir  $f$  izometrisi için  $f(0)=0$  olacak şekilde bir  $0 \in E^n$  noktası varsa  $f$  ye 0 noktası etrafında  $E^n$  in bir dönmesi denir [1].

I.1.3 Teorem:  $E^n$  de başlangıç noktası 0 olan bir dik koordinat sistemi  $\{x_1, x_2, \dots, x_n\}$  olsun.  $f: E^n \longrightarrow E^n$  izometrisi için:

i) 0 noktası etrafındaki bir dönme  $f$  ise  $f$  nin bu dik koordinat sistemine göre ifadesi  $X' = AX$  şeklindedir. Burada  $A \in O(n)$  ve  $X', X \in \mathbb{R}_1^n$  dir.

ii)  $f$  bir direkt dönmedir  $\iff X' = AX$  ve  $A \in SO(n)$  dir [1].

I.1.10 Tanım:  $E^n$  de,  $t_1, t_2, \dots, t_n \in \mathbb{R}$  olmak üzere

$$T: E^n \longrightarrow E^n, T(X) = (x_1 + t_1, x_2 + t_2, \dots, x_n + t_n)$$

olarak tanımlanan  $T$  dönüşümüne  $E^n$  in bir ötelemesi denir [1].

I.1.11 Tanım: ICIR sıfırı ihtiyaç eden açık bir aralık olsun. I daki değişken  $t$  ve  $E^n$  in direkt hareketler grubu  $R(n)$  olmak üzere, elemanları,

$$f_t = \begin{bmatrix} A(t) & B(t) \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, t \in \mathbb{R}$$

ile verilen  $\{f_t\}$  cümlesine  $E^n$  in bir 1-parametreli hareketi denir. Burada  $A(t) \in SO(n)$ -değerli ve  $a(t) \in I\mathbb{R}_1^n$ -değerli diferensiyellenebilir fonksiyonlardır. Ayrıca t zaman anlamında hareketin parametresi kabul edilir [5]. Buna göre  $f_t$  yi I dan  $E^n$  ye diferensiyellenebilir bir dönüşüm olarak düşünüyorum. Kısalığın hatırlığı için hareketin yukarıdaki ifadesinde  $A(t)$  ve  $a(t)$  yerine çoğu zaman, sırası ile A ve a gösterimini kullanacağız.

$$f_t(X) = A(X) + a$$

ile verilen  $f_t$  dönüşümü izometri olduğundan  $f$  nin inversini  $f_t^{-1}$  ile gösterirsek,  $f_t^{-1}$  nin matrisel ifadesi

$$\begin{bmatrix} X \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A^T & -A^T a \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X' \\ 1 \end{bmatrix}$$

dir. Bir  $X \in E^n$  noktasının  $f_t$  altındaki resmi  $E^n$  de bir eğridir. Bu eğriyi  $(X_t)$  ile gösterelim. Buna göre  $(X_t)$  eğrisinin herhangi bir  $X'(t)$  noktası için

$$X'(t) = f_t(X)$$

yada

$$X'(t) = A(t)X + a(t)$$

dir.  $(X_t)$  eğrisinin teğet vektör alanı

$$\dot{X}' = \frac{dX'}{dt} = \frac{df(X)}{dt}$$

olup, burada  $X = f_t^{-1}(X'(t))$  dir.  $\frac{(df)}{dt} f_t^{-1}$  hesaplanacak olursa

$$\frac{df}{dt} f_t^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{dA}{dt} A^T & \frac{dA}{dt} A^T a + \frac{da}{dt} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

bulunur. Buradan

$$S_t = \frac{dA}{dt} A_t, \quad V_t = -S_t a + \frac{da}{dt}$$

gösterimini kullanırsak

$$\frac{df}{dt} f_t^{-1} = \begin{bmatrix} s_t & v_t \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (\text{I.1.1})$$

elde edilir.

**I.1.12 Tanım:** (I.1.1) ile verilen herkete t anındaki anı hareket denir [6].

**I.1.13 Tanım:**  $s_t = 0$  ve  $v_t = 0$  ise anı harekete anı duraklama denir.

**I.1.14 Tanım:**  $s_t = 0$  ve  $v_t \neq 0$  ise anı harekete anı öteleme denir.

**I.1.15 Tanım:**  $\dot{x}'|_{x_0} = 0$  olacak şekilde bir  $x_0 \in E^n$  noktası varsa anı harekete anı dönmeye ve  $x_0$  noktasına da anı dönmeye merkezi denir [6].

**I.1.4 Teorem:** B, X0Y düzleminde bir basit bölge ve  $\alpha$  da bu bölgeyi çevreleyen ve saatın dönmeye yönünün tersine yönlendirilmiş bir eğri olsun. P ve Q fonksiyonları B üzerinde sürekli türevlere sahip fonksiyonlar ise

$$\int_{\alpha} P(x,y)dx + Q(x,y)dy = \iint_B \left( -\frac{\partial Q}{\partial x} - \frac{\partial P}{\partial y} \right) dx dy \quad (\text{I.1.2})$$

dir [7].

(I.1.2) formülüne Green Formülü denir.

B bir basit ırıbatlı bölge ve  $\alpha$  da bu bölgenin çevre eğrisi olsun. Green Formülü'nden

$$\int_{\alpha} x dy = \iint_B dx dy = F$$

ve

$$\int_{\alpha} y dx = \iint_B dx dy = F$$

olacağından

$$F = \frac{1}{2} \int_{\alpha} x dy - y dx$$

olarak elde edilir. Burada F, B bölgesinin alanıdır.

**I.1.5 Teorem:** M, normali n olan ve sınırlı alan sahip bir yönlendirilmiş yüzey olsun. Kabul edelimki bu yüzeyin  $\alpha$  çevre eğrisi kapalı, parçalı düzgün ve yönü M den indirgenen yön olsun. F, M üzerinde sürekli bir vektör alanı ve F nin bileşen fonksiyonları, M

nin sınır noktası olmayan noktalarında sürekli ve kısmi türevlere sahip olsun. Bu takdirde

$$\int_{\alpha} \langle F, dr \rangle = \iint_M \langle \text{rot } F, n \rangle ds$$

dir [7]. Burada  $dr = (dx, dy, dz)$  ve  $ds = dx dy dz$  dir.

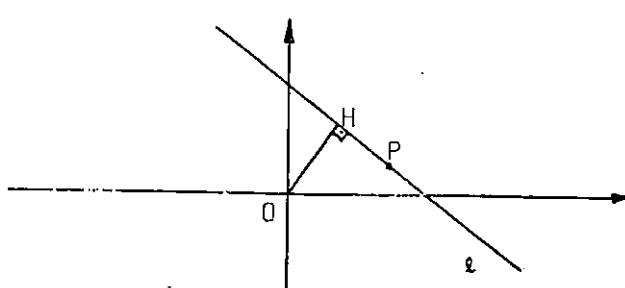
**I.1.16 Tanım:**  $\mathbb{R}^k$  da bir eğri  $\alpha = \{f(t) | t \in [a, b]\}$  olsun.  $D = \{a = t_0 < t_1 < \dots < t_n = b\} [a, b]$  nin bir parçalanması olsun.  $\alpha(D) = \sum_{j=1}^n |f(t_j) - f(t_{j-1})|$  olsun.  $[a, b]$  nin mümkün olan bütün parçalanmaları için  $\alpha(D)$  nin en küçük üst sınırına  $\alpha$  nin uzunluğu denir ve  $|\alpha|$  ile gösterilir.  $|\alpha|$  sonlu olduğu zaman  $\alpha$  eğrisine rectifiable eğri denir. Eğer  $f(t) = (x_1(t), x_2(t), \dots, x_k(t))$  ise  $\alpha(D)$  nin sınırlılığı kolayca görülür. Böylece  $|\alpha|$  sonludur gerek ve yeter şart  $x_i(t)$  fonksiyonlarının hepsi sınırlı salınımlı ise. Bu ise bir eğrinin rectifiable olma şartıdır [8].

**I.1.6 Teorem:** Bir V iç çarpım uzayında  $\forall x, y \in V$  için

$$|\langle x, y \rangle| = \|x\| \|y\|$$

dir. Bu eşitsizliğe Schwarz eşitsizliği denir. Burada  $x$  vektörü için  $x = cy$  ise sadece eşitlik vardır [9].

**I.1.17 Tanım:** Orijini 0 olan bir dik koordinat sistemi tespit edilsin. Orijinden geçmeyecek bir  $\ell$  doğrusu çizilsin. 0 noktasından  $\ell$  doğrusuna bir dikme inildiğinde dikme ayağı H olsun (Şekil I.1.1).



Şekil I.1.1

Bir  $P = (x_1, x_2)$  noktasının  $\ell$  doğrusu üzerinde olması için gerek ve

yeter şart  $\langle OH, HP \rangle = 0$  olmalıdır. Bu şart

$$(x_1 - h_1)h_1 + (x_2 - h_2)h_2 = 0$$

veya

$$\frac{h_1}{(h_1^2 + h_2^2)^{1/2}} x_1 + \frac{h_2}{(h_1^2 + h_2^2)^{1/2}} x_2 = (h_1^2 + h_2^2)^{1/2}$$

şeklinde de ifade edilebilir. Bu denklemde  $\mathbb{R}$  doğrusunun normal yada hesse formu denir [9].

**I.1.18 Tanım:**  $\mathbb{R}$  reel sayılar cümlesi olmak üzere  $ID = \mathbb{R} \times \mathbb{R}$  üzerinde toplama, çarpmaya ve eşitlik işlemleri aşağıdaki gibi tanımlanmış ise  $ID$  cümlesine dual sayılar sistemi ve  $\forall (a, a^*) \in ID$  elemanına da dual sayı denir:

Her  $A = (a, a^*)$ ,  $B = (b, b^*)$  dual sayıları için;

$$\text{Toplama: } A \oplus B = (a, a^*) \oplus (b, b^*) = (a+b, a^*+b^*)$$

$$\text{Çarpmaya: } A \otimes B = (a, a^*) \otimes (b, b^*) = (ab, ab^*+a^*b)$$

Eşitlik:  $a=b$  ve  $a^*=b^*$  ise  $A$  ile  $B$  eşittir denir ve  $A=B$  ile gösterilir [10].

**I.1.7 Teorem:**  $(ID, \oplus, \otimes)$  üçlüsü birimli ve değişimsiz bir halka fakat cisim değildir [10].

**I.1.8 Teorem:**  $(ID^3, +)$  sistemi  $ID$  üzerinde bir modüldür [10].

**I.1.19 Tanım:**  $ID$ -Modülün elemanları olan sıralı dual üçlülere dual vektörler denir ve  $a, a^* \in \mathbb{R}^3$  olmak üzere  $ID$ -Modülde her bir  $A$  dual vektörü

$$A = a + \epsilon a^*$$

şeklinde yazılır. Burada  $\epsilon = (0, 1)$  ve  $\epsilon^2 = 0$  dir [10].

**I.1.20 Tanım:**  $ID$ -Modülde bir  $A$  dual vektörü için

$$k = \frac{\langle a, a^* \rangle}{\|a\|^2}$$

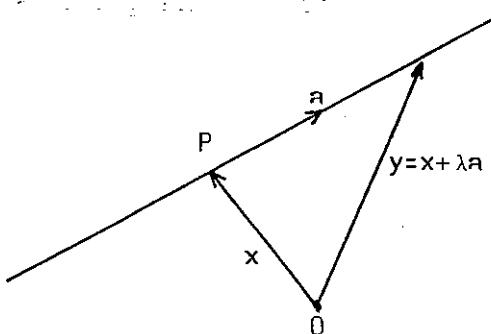
sayısına  $A$  vektörünün adımı veya yükselişi denir. Reel kısmı sıfırdan farklı olan dual vektöre has dual vektörü adını vereceğiz [10].

**I.1.21 Tanım:** Hareketli bir  $P$  noktasının  $OP$  yer vektörü ve bu noktaya

yerleştirilen bir  $\alpha$  birim vektörü ile belirlenen doğrunun parametrik denklemi

$$y = x + \epsilon \alpha$$

şeklindedir (Şekil I.1.2). P noktası doğru üzerinde keyfi bir noktası



Şekil I.1.2

ve  $x$  vektörel çarpımı göstermek üzere

$$\alpha^* = x \alpha = y \alpha$$

vektörel momentini kullanarak doğruya  $(\alpha, \alpha^*)$  çifti ile belirleyebiliriz.  $\alpha$  ve  $\alpha^*$  vektörlerinin bileşenlerine normallenmiş Plücker doğru koordinatları denir [2].

**I.1.22 Tanım:**  $\mathbb{R}^3$  de üç bağımsız parametreye bağlı ( $\mathbb{P}^3$ ) sayıdaki X doğrularının cümlesine ışın kompleksi denir [10].

**I.1.23 Tanım:** A bir has dual vektör olmak üzere

$$\langle \alpha, x^* \rangle + \langle \alpha^*, x \rangle = 0$$

denklemini sağlayan  $X = x + \epsilon x^*$  doğrularının cümlesine bir lineer ışın kompleksi denir [10].

**I.1.24 Tanım:** A has dual vektörünün

$$U = \frac{A}{||A||} = u + \epsilon u^*$$

eksenine lineer ışın kompleksinin eksenidir [10].

$U$  etrafında helisel hareket yapan herhangi bir nokta  $X$  ise bu noktanın yörüngesi adı bir helistir.

**I.1.25 Tanım:** A has dual vektörünün

$$k = \frac{\langle a, a^* \rangle}{\|a\|^2}$$

Adımına lineer işin kompleksinin adımı denir [10].

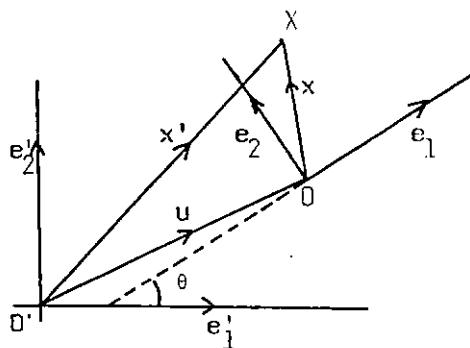
I.1.26 Tanım:  $k=0$  ise lineer işin kompleksine dejenere veya singüler lineer işin kompleksi denir. Dejenere bir lineer işin kompleksine  $\lambda$  ekseninin işin demeti de denir [10].

## I.2 DÜZLEM KİNEMATİĞİ

Birbiri Üzerine hareket eden iki düzlem  $E$  ve  $E'$  olsun.  $E$  haretetli ve  $E'$  de sabit düzlem olarak kabul edilsin.  $E$  ve  $E'$  düzlemleri sırası ile  $\{O; e_1, e_2\}$  haretetli ve  $\{O'; e'_1, e'_2\}$  sabit koordinat sistemleri ile temsil edilsin.

Bu koordinat sistemlerinin çeşitli konumları, şu iki büyöklük yardımı ile tanımlanabilir:

- i) Haretetli sistemin başlangıç noktasından sabit sistemin başlangıç noktasına giden  $O O' = u$  öteleme vektörü,
- ii) Her iki koordinat sisteminin birbirine göre  $\theta$  dönmme açısı.



Şekil I.2.1

$O O' = u$  vektörü haretetli uzayın koordinat vektörleri cinsinden

$$u = u_1 e_1 + u_2 e_2 \quad (I.2.1)$$

biriminde yazılabilir.

**I.2.1 Tanım:**  $E$  haretetli düzleminin  $E'$  sabit düzlemine göre hareteti  $B=E/E'$  ile gösterilmek üzere  $B$  haretinin  $\theta$  dönmme açısı ve  $u$  öteleme vektörünün  $u_1$ ,  $u_2$  bileşenleri,  $\theta=\theta(t)$ ,  $u_1=u_1(t)$  ve  $u_2=u_2(t)$  şeklinde reel bir  $t$  paremetresinin fonksiyonları iseler  $B=E/E'$  haretetine 1-paremetrelî düzlemsel haretet denir [1]. Buradaki  $t$ , genellikle zaman paremetresi olarak alınır.

$O=O'$  olduğu zaman  $e_1$  ve  $e_2$  vektörleri  $e'_1$ ,  $e'_2$  doğrultularında

bileşenlerine ayrılabilir ve buradan

$$\begin{aligned} \mathbf{e}_1' &= \cos\theta \mathbf{e}_1 + \sin\theta \mathbf{e}_2' \\ \mathbf{e}_2' &= -\sin\theta \mathbf{e}_1 + \cos\theta \mathbf{e}_2 \end{aligned} \quad (I.2.2)$$

eşitlikleri elde edilir.

(I.2.1) ve (I.2.2) denklemelerinde,  $\mathbf{e}_1'$  ve  $\mathbf{e}_2'$  vektörleri sabit kabul edilerek t parametresine göre türev alınırsa

$$\begin{aligned} \dot{\mathbf{e}}_1 &= \dot{\theta} \mathbf{e}_2 \\ \dot{\mathbf{e}}_2 &= -\dot{\theta} \mathbf{e}_1 \\ \dot{\mathbf{u}} &= (\dot{u}_1 - u_2 \dot{\theta}) \mathbf{e}_1 + (\dot{u}_2 + u_1 \dot{\theta}) \mathbf{e}_2 \end{aligned} \quad (I.2.3)$$

bulunur. (I.1.3) denklemelerine  $B=E/E'$  hərəketinin türev denklemeleri denir.

$E$  düzleminin kendisi  $E'$  düzlemine göre 1-parametrelî hərəketi yaparken, bir  $X$  noktası da  $E$  düzlemindəki yerini t zamanı ilə deyistirir.  $X$  noktasının hərəketli  $E$  düzlemine göre hız vektorüne, yəni  $X$  noktası  $E$  deki yörüngesini çizerken sahip olduğu vektorəl hız  $X$  noktasının rölatif hızı denir ve  $v_r$  ilə göstərilir. Bu hızı elde etmek üçün

$$\mathbf{x} = x_1 \mathbf{e}_1 + x_2 \mathbf{e}_2$$

denklemində,  $\mathbf{e}_1$  ve  $\mathbf{e}_2$  nin sabit olduğu göz önüne alınıp, türev almak sureti ilə

$$\mathbf{v}_r = \dot{x}_1 \mathbf{e}_1 + \dot{x}_2 \mathbf{e}_2 \quad (I.2.4)$$

elde edilir. Eğer  $X$  noktası  $E$  de sabit ise  $v_r = 0$  dır.

Şimdi

$$0'X = 0'0 + 0X = -00' + 0X$$

olduğu gözönüne alınarak

$$\dot{x}' = -u + x$$

veya

$$x' = (-u_1 + x_1) \mathbf{e}_1 + (-u_2 + x_2) \mathbf{e}_2 \quad (I.2.5)$$

eşitliğini yazabiliriz. Bu eşitliğin t ye göre türevi alınırsa  $X$

noktasının sabit E' düzlemine göre hız vektörü elde edilir. Bu hız vektörüne X noktasının mutlak hızı denir ve  $v_a$  ile gösterilir. (I.2.5) in t ye göre türevi ve (I.2.3) ifadeleri gözönüne alınırsa

$$v_a = \{-\dot{u}_1 + (u_2 - x_2)\dot{\theta}\}e_1 + \{-\dot{u}_2 + (-u_1 + x_1)\dot{\theta}\}e_2 + v_r \quad (I.2.6)$$

olduğu görülür. Burada

$$v_f = \{-\dot{u}_1 + (u_2 - x_2)\dot{\theta}\}e_1 + \{-\dot{u}_2 + (-u_1 + x_1)\dot{\theta}\}e_2 \quad (I.2.7)$$

ile gösterilen vektöre X noktasının sürüklendirme hızı vektörü denir.

Öhalde hızların terkibine ait şu teorem verilebilir.

**I.2.1 Teorem:** Eğer X noktası her iki sisteme göre hareketli ise hız vektörleri arasında

$$v_a = v_f + v_r \quad (I.2.8)$$

bağıntısı vardır [11].

**I.2.2 Tanım:** Dönme açısının  $\frac{d\theta}{dt} = \dot{\theta}$  türevine B hareketinin açısal hızı denir.

Şimdi B hareketinin her t anında sürüklendirme hızı sıfır olan noktaları araştıralım.

$v_f = 0$  ise (I.2.7) eşitliğinden

$$\dot{u}_1 - (u_2 - x_2)\dot{\theta} = 0, \quad -\dot{u}_2 + (-u_1 + x_1)\dot{\theta} = 0$$

olmak zorundadır.  $\dot{\theta} \neq 0$  olduğundan bu lineer denklem sisteminin tek bir çözümü vardır. Böylece

$$\begin{aligned} p_1 &= x_1 = u_1 + \frac{\dot{u}_2}{\dot{\theta}} = u_1 + \frac{du_2}{d\theta} \\ p_2 &= x_2 = u_2 - \frac{\dot{u}_1}{\dot{\theta}} = u_2 - \frac{du_1}{d\theta} \end{aligned} \quad (I.2.9)$$

elde edilir.

**I.2.3 Tanım:**  $OP = P_1 e_1 + P_2 e_2$  yer vektörüne tekabül eden  $P = (p_1, p_2)$  noktasına B=E/E' hareketinin t anındaki pol noktası denir.

**I.2.2 Teorem:** Açısal hızı sıfır olmayan bir harekette; her t anında, sürüklendirme hızı sıfır olan yanı her iki düzlemede sukünnette kalan bir tek noktası (pol noktası) vardır. Her t anına bir pol noktası karşılık

geleceğinden B hareketi esnasında P noktası her iki E ve E' düzlemlerinde muhtelif konumlar alır. P noktasının hareketli E düzlemindeki geometrik yeri genel olarak bir eğridir, bu eğriye B nin hareketli pol eğrisi denir ve (P) ile gösterilir. P noktasının E' düzlemindeki geometrik yerine ise sabit pol eğrisi denir ve (P') ile gösterilir.

**I.2.4 Tanım:**  $u_1, u_2$  ve  $\theta$ ; bir  $t \in \mathbb{R}$  parametresinin yeteri dereceden türevlenebilen fonksiyonları olmak üzere aynı  $t_0 \leq t \leq t_1$  aralığında tanıf edilmiş olsun. Ayrıca

$$u_j(t+T) = u_j(t), \quad (j=1,2) \quad (\text{I.2.10})$$

$$\theta(t+T) = \theta(t) + 2\pi v \quad (\text{I.2.11})$$

bağıntıları sağlanacak şekilde  $T > 0$  en küçük sayı ise; E/E' hareketine T periyotlu ve v dönmə sayılı 1-parametrelî kapalı düzlemsel hareket denir. Burada v bir tam sayıdır ve E' ye göre E düzleminin ilk durumuna gelinceye kadar kaç devir yaptığıını gösterir.

E düzlemindeki sabit bir X noktası E/E' kapalı hareketi esnasında E' de kapalı bir yörunge çizer. Bu kapalı yörüğenin  $F_X$  alanı Green Formülü gereğince

$$F_X = \frac{1}{2} \int (x'_1 dx'_2 - x'_2 dx'_1) \quad (\text{I.2.12})$$

dir. Burada

$$[x', dx'] = \begin{bmatrix} x'_1 & x'_2 \\ dx'_1 & dx'_2 \end{bmatrix} = x'_1 dx'_2 - x'_2 dx'_1 \quad (\text{I.2.13})$$

eşitliğine gözönüne alınırsa (I.1.12) bağıntısı yerine

$$F_X = \frac{1}{2} \int [x', dx']$$

yazılabilir. (I.2.13) ifadesi ve (I.2.5) ve (I.2.7) bağıntıları ile birlikte düşünülürse

$$[x', dx'] = \{x_1^2 + x_2^2 - x_1 p_1 - x_2 p_2 - x_1 u_1 - x_2 u_2 + u_1 p_1 + u_2 p_2\} d\theta \quad (\text{I.2.14})$$

elde edilir. Burada

$$u_1 = p_1 - \frac{du_2}{d\theta}, \quad u_2 = p_2 + \frac{du_1}{d\theta}$$

değerleri yerine yazılırsa

$$[x', dx'] = \{x_1^2 + x_2^2 - 2x_1 p_1 - 2x_2 p_2 + x_1 \frac{du_2}{d\theta} - x_2 \frac{du_1}{d\theta} + u_1 p_1 + u_2 p_2\} d\theta$$

elde edilir. Bu eşitliğin her iki tarafının integrali alınırsa

$$2F_x = (x_1^2 + x_2^2) \int d\theta - 2x_1 \int p_1 d\theta - 2x_2 \int p_2 d\theta + x_1 \int du_2 - x_2 \int du_1 + (u_1 p_1 + u_2 p_2) \int d\theta \quad (I.2.15)$$

elde edilir.

Diğer taraftan E hareketli düzleminin O orijin noktasının yörünge alanı hesaplanırsa

$$2F_0 = \int (u_1 p_1 + u_2 p_2) d\theta$$

olarak bulunur. Düzlemsel hareket kapalı olduğundan;  $t=0$  için

$$\begin{aligned} \theta(T) &= \theta(0) + 2\pi\nu & \theta(T) - \theta(0) &= 2\pi\nu \\ \int d\theta(t) &= \theta(t) \Big|_0^T = \theta(T) - \theta(0) = 2\pi\nu \end{aligned} \quad (I.2.16)$$

dir. Aynı şekilde  $t=0$  için

$$u_j(t+T) = u_j(t)$$

eşitliğinden

$$u_j(T) - u_j(0) = 0$$

yazılabilir. Buradan

$$\int du_j(t) = u_j(t) \Big|_0^T = u_j(T) - u_j(0) = 0$$

elde edilir. Bulunan bu değerler (I.2.14) de yerine yazılırsa

$$F_x = \pi\nu(x_1^2 + x_2^2) - x_1 \int p_1 d\theta - x_2 \int p_2 d\theta + F_0 \quad (I.2.17)$$

bulunur.

$\nu \neq 0$  ise S Steiner noktasını elde ederiz.

**I.2.5 Tanım:**  $d\theta$  kitle elementli kitle örtülmüşinde hareketli (P) pol eğrisinin ağırlık merkezine Steiner noktası denir ve S ile gösterilir. S nin koordinatları  $s_1$  ve  $s_2$  olmak üzere

$$s_j = \frac{\int p_j d\theta}{\int d\theta} = \frac{1}{2\pi\nu} \int p_j d\theta, \quad (j=1,2) \quad (I.2.18)$$

dir. Burada pay koordinat eksenlerine göre statik momenti, payda ise

də kitle örtülməsində ( $P$ ) pol eğrisinin bütün kitlesini gösterir.

(I.2.17) formülündə (I.2.18) gözönüne alınırsa

$$F_X = \pi v \{x_1^2 + x_2^2 - 2s_1 x_1 - 2s_2 x_2\} + F_0 \quad (I.2.19)$$

Steiner formülü elde edilir [11].

Steiner formülünden aşağıdaki geometrik sonuçlar verilebilir.

**I.2.1 Sonuç:**  $F_X$  sabit kabul edilirse, (I.2.19) dan

$$x_1^2 + x_2^2 - 2s_1 x_1 - 2s_2 x_2 + \frac{F_0 - F_X}{\pi v} = 0 \quad (I.2.20)$$

denklemi elde edilir. Bu denklem  $E/E'$  hərəketində  $E$  hərəketli düzleminin aynı  $F_X$  yüzey alanını çəvralayan yörünge eğrilerini oluşturan bütün  $X$  nöktələrinin bir çember üzərində bulunduğu gösterir.

$F_X = 0$  olaraq alınırsa (I.2.20) dan

$$x_1^2 + x_2^2 - 2s_1 x_1 - 2s_2 x_2 + \frac{F_0}{\pi v} = 0$$

denklemi elde edilir. Böylece şu sonuç verilebilir.

**I.2.2 Sonuç:**  $E$  nin bir  $X$  nöktəsinin  $F_X$  alanı esas itibarıyla (yanı  $1/\pi v$  çarpan farkıyla) hərəketli  $E$  düzleminin bir ( $\mathcal{C}$ ) çemberine görə  $X$  in kuvveti olaraq göstərilebilir. Bu çemberin mərkəzi  $S$  Steiner nöktəsidir ve kuvvetin sıfır olmasına kərəkterize edilir.

$B = E/E'$  düzlemsel hərəketi  $\{0; e_1, e_2\}$  koordinat sisteminin seçilişindən bağımsızdır. Bu nedenle  $O$  orijin nöktəsi  $S$  Steiner nöktəsi olaraq seçilirse o zaman (I.2.19) formülü

$$F_X = \pi v (x_1^2 + x_2^2) + F_S \quad (I.2.21)$$

şekline dönüşür.

**I.2.6 Tanım:** Kapalı  $E/E'$  hərəketi esnasında,  $E$  hərəketli düzleminde təsbit edilen bir  $X$  nöktəsinin  $E'$  sabit düzleminde oluşturduğu ( $X$ ) eğrisinin də kitle örtülməsində sabit düzlemin  $O'$  orijin nöktəsinə görə kutupsal atəlet momenti

$$T_X = \int a^2 d\theta \quad (I.2.22)$$

dır. Burada  $a$ ,  $X$  nöktəsinin  $O'$  orijin nöktəsinə olan uzaklığıdır [11].

## II.BÖLÜM

### HOLDITCH TEOREMİ VE KUTUPSAL ATALET MOMENTİ

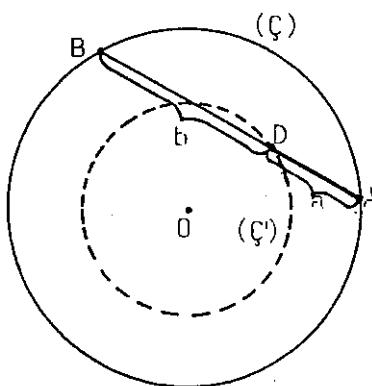
Bu bölümde Holditch Teoremi önce orjinal şekliyle ele alınacak ve bu günün modern matematik yöntemleri ile bazı örnekler verilerek derinlemesine bir tahlili yapıldıktan sonra teoremin modern bir ifadesi verilecektir. Ayrıca bu modern ifadeyi kapsayacak şekilde Holditch Teoremi'nin bir genelleştirilmiş ifadesi verilecektir. Daha sonra 1-parametreli kapalı düzlemsel hareketlerde yörunge eğrileri için Steiner formülü genelleştirilecek ve yörunge eğrilerinin kutupsal atalet momentleri için bir formül elde edilerek aralarındaki ilişkiler incelenecaktır. Bundan sonra ise Holditch Teoremi ve kutupsal atalet momenti dual anlamda ele alınacaktır. Bu bölümde ayrıca uzayda helisel eğrilerin hareket yükseklikleri düzlemsel eğrilerin sınırladığı bölgelerin alanları yardımıyla hesaplanacak ve 3-parametreli hareketler esnasında bir noktanın meydana getirdiği yörunge yüzeyinin hacmini veren bir formül verilecektir.

#### II.1 HOLDITCH TEOREMİ

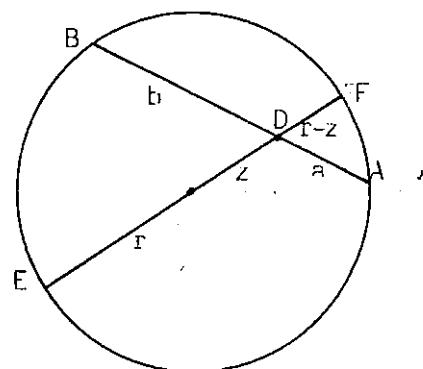
Geçen yüzyılın ortalarında Cambridge de Caius College'nin başkanı olan Hamnet Holditch üç noktaları konveks bir eğri üzerinde hareket eden sabit uzunluklu bir kiriş üzerindeki bir noktanın oluşturmuş olduğu eğrinin dikkate değer bir özelliğini keşfetti. Onun 1858 de yayınlanmış olan ispatında modern okuyucunun alışık olmadığı bazı gösterimlerden yararlanılmış ve ifade edilmemiş bazı kabuller yapmıştır [12]. Teoremin elemanter kısmı son derece kolay şekilde anlaşılır türdendir ve daha genel şekli düzlemede integralin elemanter uygulamaları ile ispat edilebilir.

### II.1.1 Klasik Holditch Teoremi

Bir orta dereceli okul öğrencisinin anlayacağı ölçüde kolay olan bir problemle işe başlayacağız.  $r$  yarıçaplı bir ( $\zeta$ ) çemberi üzerindeki  $a+b$  sabit uzunluklu bir kiriş sırasıyla  $a$  ve  $b$  uzunluklu iki parçaya  $D$  noktası tarafından bölünsün. Kiriş çember etrafında tam bir dönmeye yaptığı zaman  $D$  nin geometrik yeri bir iç çember oluşturur (Şekil II.1.1).  $D$  nin yörüngesi ve ( $\zeta$ ) çemberi arasında kalan halka



Şekil II.1.1



Şekil II.1.2

şeklindeki alanı bulalım. İç çemberin yarıçapı  $z$  olmak üzere ( $\zeta$ ) çemberinde kesişen iki kiriş  $D$  de sırasıyla  $a$ ,  $b$  ve  $r+z$ ,  $r-z$  doğru parçalarına bölünür (Şekil II.1.2). ( $\zeta$ ) çemberinin iç bölgesinde bulunan  $BDE$  ve  $FDA$  üçgenleri benzer üçgenler olduklarından

$$\frac{r-z}{b} = \frac{a}{r+z} \quad (\text{II.1.1})$$

dir. Buradan

$$ab = r^2 - z^2$$

dir. ( $\zeta$ ) çemberinin alanı  $\pi r^2$  ve iç çemberin alanı ise  $\pi z^2$  olduğundan

$$\pi r^2 - \pi z^2 = \pi(r^2 - z^2) = \pi ab$$

bulunur.

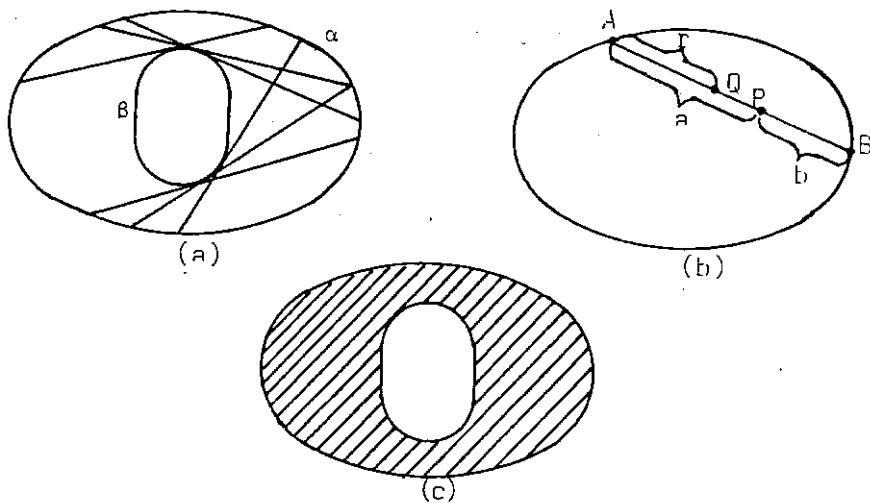
Bu problemin cevabı kirişin çember üzerindeki hareketinden ve verilen çemberin yarıçapından bağımsızdır. Sadece kirişin  $D$  ile bölünen  $a$  ve  $b$  parçalarına bağlıdır [13]. Holditch çember yerine daha

daha genel bir eğri alındığı zaman sonucun doğru kaldığını gördü.

### II.1.2 Holditch Teoremi (Kendi İfadesi)

Kapalı bir eğri üzerindeki  $a+b$  sabit uzunluklu bir kiriş  $a$  ve  $b$  uzunluklu iki parçaya bölünebilirse kapalı eğri ve bölgenin noktanın geometrik yerinin alanları arasındaki fark  $\pi ab$  dir.

Holditch yapmış olduğu ispatta verilen  $\alpha$  üzerindeki  $a+b$  sabit uzunluklu kirişlerin hepsinin, kirişlerin ailesinin zarfı olarak adlandırılan diğer bir  $\beta$  eğrisine teğet olduğu kabulünü yaptı (Şekil II.1.3(a)). Holditch AB kirişinin bu zarfa değdiği noktası Q ve



Şekil II.1.3

kirişin konumu ile değişen AQ doğru parçasının uzunluğunu da  $r$  ile göstermiştir. Kiriş üzerinde bir noktası P ve  $|AP|=a$ ,  $|PB|=b$  olmak üzere kirişin tam bir devir yapması sonucunda AQ, BQ ve QP doğru parçalarıyla süpürülmüş olan alanların sırasıyla;

$$F_1 = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} r^2 d\theta, \quad F_2 = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} (a+b-r)^2 d\theta, \quad F_3 = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} (a-r)^2 d\theta$$

olarak yazılılabileceğini iddia eder (Şekil II.1.3(b)). AQ, BQ ve arasındaki aynı halka süpürdüğünden dolayı ilk iki integral eşittirler. Burada  $F_2$  hesaplanırsa

$$F_2 = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} (a+b-r)^2 d\theta = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} (a+b)^2 d\theta - \int_0^{2\pi} (a+b)r d\theta + \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} r^2 d\theta$$

olur. Buradan da

$$\int_0^{2\pi} r d\theta = \pi(a+b)$$

olarak elde edilir. Şekil II.1.3(c) de taraanılan ve AP ile süpürülen halka şeklindeki bölgenin alanı

$$F_2 - F_3 = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} (r^2 - (a-r)^2) d\theta = a \int_0^{2\pi} r d\theta - \frac{1}{2} a^2 \int_0^{2\pi} d\theta = a(a+b)\pi - a^2\pi$$

$$F_2 - F_3 = \pi ab$$

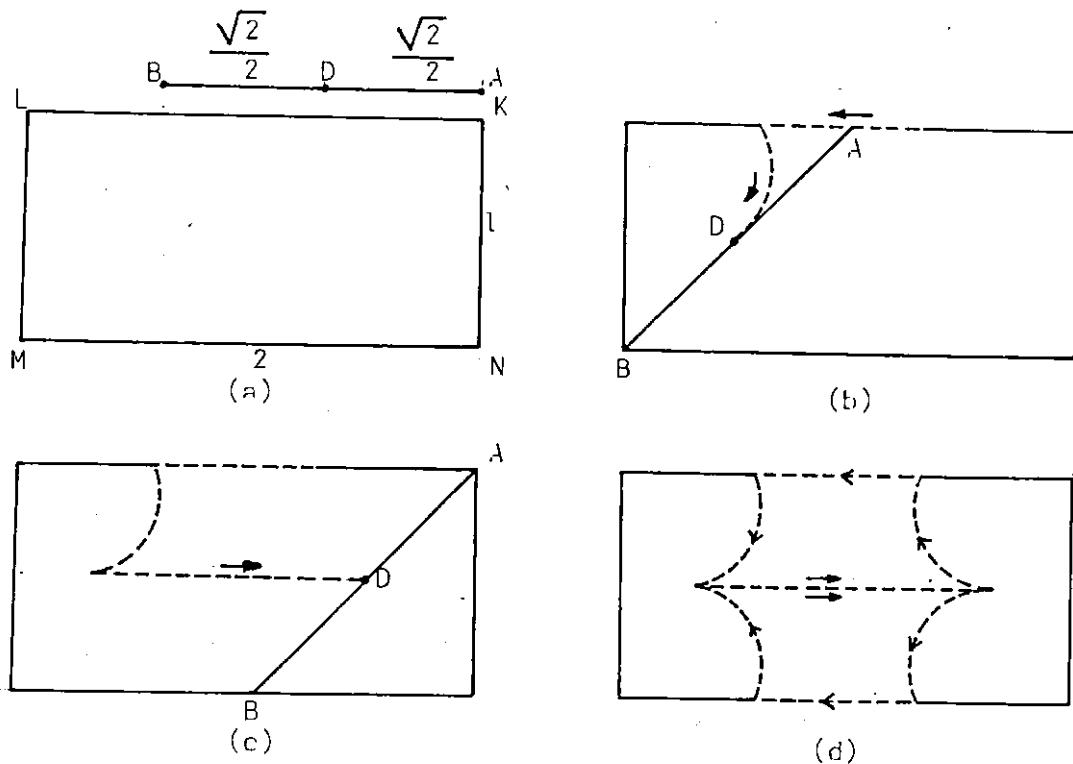
olarak elde edilir. Bu da Holditch'in iddiasını ispatlar.

### II.1.3 Holditch Teoremi Üzerine Bazı Yorumlar Ve Modern Bir Düzenleme

Holditch yapmış olduğu ispatında, birkaç ispatsız kabul yapmıştır. Holditch muhtemelen bir çemberin genelleştirilmiş durumunu bir konveks eğri olarak almış fakat o bu kabulden bahsetmemiştir. Onun ispatındaki integral gösterimleri, sabit bir noktaya bağlanmış uzunluğu sürekli olarak değişen ve saat yönünün tersine hareket eden bir vektör tarafından süpürülen alan için geçerlidir.

Holditch'in  $a+b$  uzunluklu kirişlerinin hep zarfa teğet olduğunu kabul ettiğini söylemişlik. Holditch zârf kayramını kullanmamıştır. O, bunun yerine "kirişin ardışık konumda kestiği noktası Q olsun" demiştir. Bu terminoloji muhtemelen Newton tarafından sunulmuştur.

Teoremin ifadesinde degenilmeyen önemli bir husus da AB kirişinin uzunluğu için bir üst sınırın gerekli olduğundan söz edilmemesidir. Bu eksikliği gidermek için kenarları 1 ve 2 uzunluklu bir KLMN dikdörtgeni boyunca  $\sqrt{2}$  uzunluklu bir AB kirişini hareket ettirelim ve kiriş üzerindeki bir D noktasının geometrik yerini inceleyelim (Şekil II.1.4). Kirişin uzunluğu, A ve B noktalarının dikdörtgenin her bir noktasından bir kez geçecek şekilde dikdörtgen boyunca kaydırılmaya uygun değildir. AB kirişin Şekil II.1.4(a) da gösterilen konumda başlar ve saatin dönmeye yönünün tersine hareket ederse B, L ye varincaya kadar A ve B nin her iki side



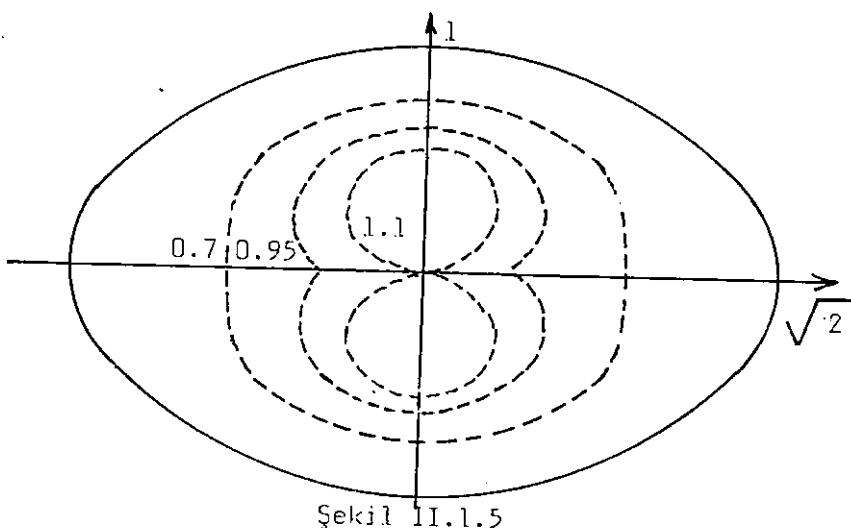
Şekil II.1.4

dikdörtgenin üst kenarı boyunca hareket eder ve sonra B dikdörtgenin sol kenarı üzerinde M ye kadar hareket eder (Şekil II.1.4(b)). B uç noktası N ye doğru giderken A uç noktası dikdörtgenin üst kenarı üzerinde K ye doğru hareket eder (Şekil II.1.4(c)). Daha sonra kirişin A uç noktası K dan N ye doğru giderken B noktası M ye doğru geri hareket eder. Bütün mümkün olan yörüngeler çizilene kadar kirişin hareketine devam edilirse D nin geometrik yeri dört doğru parçasından (onların ikisi çakışmaktadır) ve dört çember yayından ibaret olur (D nin geometrik yeri Şekil II.1.4(d) de nokta ile belirtilmiş eğri ile gösterilmiştir).

Şimdi geometrik yer ve dikdörtgen arasında kalan bölgenin alanını bulalım. Çember yayları  $45^\circ$  lik yayları gördüklerinden, çember yaylarının sınırladığı toplam alan  $\frac{\pi}{4}$  olur. Dikdörtgen içerisinde meydana gelen  $\sqrt{2}/2$  uzunluklu iki tane ikizkenar üçgenin alanı ise  $\frac{1}{2}$  dir. Bu durumda dikdörtgen ve D nin geometrik yeri arasında kalan

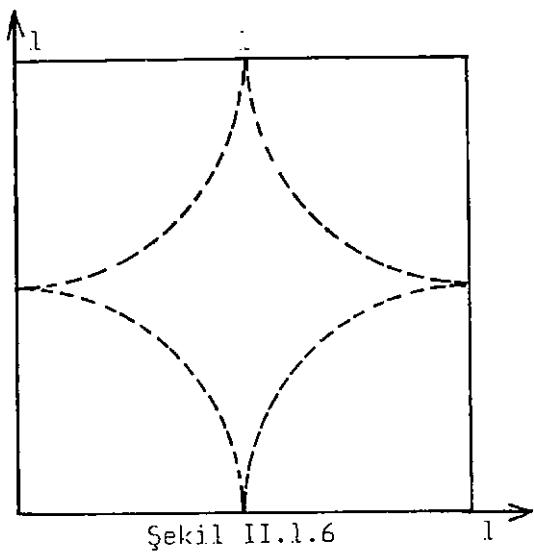
bölgemin alanı  $\frac{1}{2} + \frac{\pi}{4}$  dür. Halbuki Holditch'in formülüne göre  $\pi ab = \frac{\pi}{2}$  dir. Ohalbde Holditch'in, A ve B uç noktalarının a üzerindeki her noktaya bir kez isabet ederek her zaman aynı doğrultuda basit bir şekilde hareket ettiğini kabul ettiğini kabul etmiş olması mümkündür.

Kiriş uzunluğu için bir üst sınır ihtiyacı  $\frac{x^2}{2} + y^2 = 1$  elipsi ve  $a=b=0,7$ ,  $a=b=1,1$  ve  $a=b=1$  hali için D nin geometrik yerini gösteren şekil II.1.5 den de görülür. Bu durumda D nin geometrik yeri  $a=b<1$  için basit kapalı bir eğri,  $a=b>1$  için ise geometrik yer sekiz şeklindedir. Holditch Teoremi'ndeki sonuç yalnız  $a=b<1$  için sağlanır. Bu örnek Holditch'in, muhtemelen D nin geometrik yerini basit kapalı bir eğri olarak kabul etmiş olduğunu gösterir.

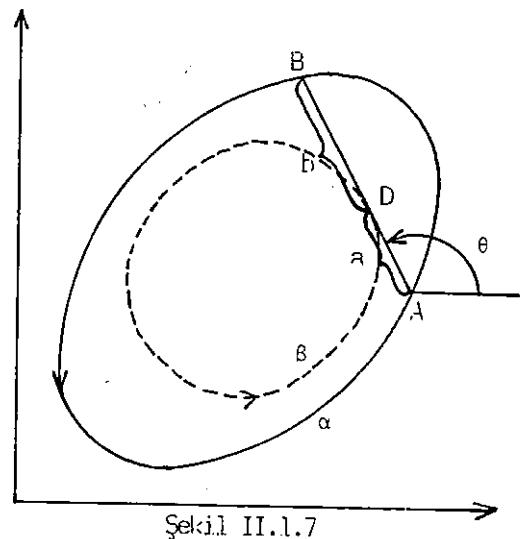


Şekil II.1.5

Sonuç olarak Holditch kiriş zarfının şekil II.1.1 de tasarılanan basit tipten olmayacağı gözden kaçırıldı. Örneğin, kare üzerindeki bir uzunluklu kirişin gözönüne alalım (Şekil II.1.6). Kirişin hareketi sonunda zarf eğrisi bir kaç daldan ibaret olur. Bir daldi  $x^{2/3} + y^{2/3} = 1$  astroidinin ilk yayıdır. Diğer dallar bu yayın  $(1/2, 1/2)$  noktası, erafında  $90^\circ$  lik dönmesiyle elde edilir. Holditch'in ispatı zarfın uygun bir tanımı gözönüne alınmak şartıyla şekil II.1.6 daki durumu kapsamak üzere manalandırılabilir. Şekil II.1.6 kirişin orta noktasının geometrik yerini göstermektedir. Kare ve kirişin orta



Şekil II.1.6



Şekil II.1.7

noktasının geometrik yeri arasında kalan bölgenin alanı  $\frac{\pi}{4}$  dür ve bu Holditch Teoremine uygundur.

Holditch'in yaklaşık olarak yaptığı kabulleri tam anlamıyla açıklığa kavuşturmak ve onun teoreminin hangi şartlar altında sağlanlığını aydınlatmak için teoremi yeniden dikkatli bir şekilde ifade etmek istiyoruz. İlk olarak bazı tanımların yapılması gereklidir.

**II.1.1 Tanım:**  $x=x(t)$  ve  $y=y(t)$ ,  $0 \leq t \leq 1$ , sürekli fonksiyonlar olmak üzere  $x=x(t)$  ve  $y=y(t)$  parametrik gösterimine sahip olan düzlemsel nokta cümlesine eğri denir [13].

**II.1.2 Tanım:**  $t=0$  ve  $t=1$  için aynı noktayı veren fakat bunların dışındaki  $t$  değerleri için farklı noktaları veren eğrilere basit kapalı eğri denir [13].

**II.1.3 Tanım:** Bir basit kapalı  $\alpha$  eğrisinin herhangi iki noktası A ve B iken  $AB$  doğru parçasının iç noktaları  $\alpha$  üzerinde bulunmuyor yada bütün noktaları  $\alpha$  üzerinde ise bu  $\alpha$  eğrisine kapalı konveks eğri denir [13].

Şimdi Holditch Teoreminin modern bir ifadesini verelim.

**II.1.1 Teorem:**  $\alpha$ , bir kapalı konveks eğri olsun. Bu eğrinin  $a+b$  sabit uzunluklu bir AB kirişinin uç noktaları  $\alpha$  üzerinde kalacak ve  $A=A(t)$ ,  $B=B(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , olacak şekilde saatin dönme yönünün tersine hareket etsin.  $|AD|=a$  olacak şekilde AB üzerinde bir nokta  $D=D(t)$  olsun. AB kirişinin  $\theta=\theta(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , doğrultmanın açısı,  $\theta(l)=\theta(0)+2\pi$  olmak üzere  $t$  nin sürekli artan bir fonksiyonu olsun. D nin geometrik yeri  $\beta$  olmak üzere,  $\beta$  basit kapalı bir eğri olsun. Bu takdirde  $\alpha$  ve  $\beta$  arasında kalan bölgenin alanı  $\pi ab$  dir.

Bu teorem bundan sonraki vereceğimiz teoremin özel hali olduğundan ayrıca bir ispatını vermeyeceğiz.

#### II.1.4 Holditch Teoreminin Genelleştirilmesi

$\alpha$  nin konveks ve  $\beta$  nin basit kapalı eğri olması kabulleri Holditch'in sonucunda gerekli görülmesine rağmen bu şartları hafifletebilir ve daha genel bir formül elde edebiliriz. Bu durumda ise Holditch'in formülü bu genel formülün özel bir hali olur.

**II.1.4 Tanım:**  $[u, v]$  aralığı üzerinde tanımlı bir fonksiyon  $f(t)$  olsun. Her  $\{u=t_0 < t_1 < \dots < t_n = v\}$  parçalanması için

$$\sum_{i=1}^n |f(t_i) - f(t_{i-1})|$$

toplamanının üst sınırı olacak şekilde bir M pozitif reel sayısı varsa  $f$  ye  $[u, v]$  aralığı üzerinde sınırlı salınımlıdır denir.

**II.1.2 Teorem:**  $\alpha$ ,  $x=x(t)$  ve  $y=y(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , parametrik gösterimi ile bir kapalı rectifiable eğri olsun. Sürekli sınırlı salınımlı  $\theta=\theta(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , fonksiyonu  $v$  bir tam sayı olmak üzere  $\theta(l)=\theta(0)+2\pi v$  eşitliğini sağlayacak şekilde verilsin.  $A=A(t)$  noktası  $\alpha$  üzerinde olsun.  $a$  ile  $b$  pozitif sayılar olmak üzere  $a+b$  uzunluklu ve  $\theta=\theta(t)$  doğrultmanın açılı bir doğru parçası AB olacak şekilde  $B=B(t)$  noktası verilsin. A dan  $a$  mesafesinde AB nin bir noktası  $D=D(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , olsun. A noktası  $\alpha$  yi

çizerken B ve D nin çizmiş olduğu eğriler sırasıyla  $\beta$  ve  $\delta$  olsun.

$\alpha$ ,  $\beta$  ve  $\delta$  eğrilerinin sınırladıkları alanlar sırasıyla

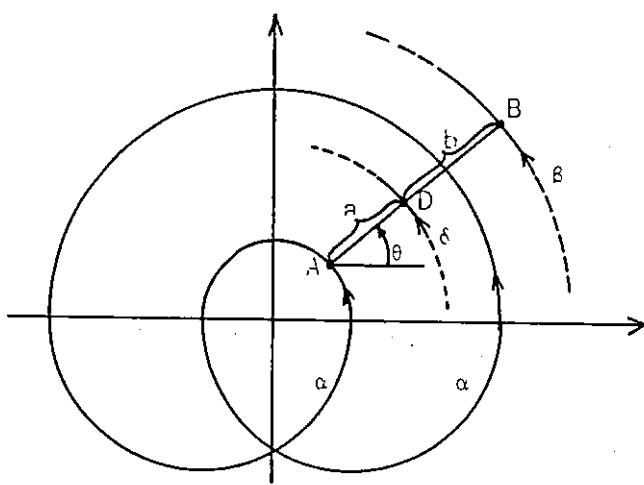
$$F_\alpha = \int_a^\beta x dy, \quad F_\beta = \int_\beta^\delta x dy, \quad F_\delta = \int_\delta^a x dy$$

olmak üzere

$$F_\delta = \frac{1}{a+b} \{ bF_\alpha + aF_\beta \} - \pi ab \quad (\text{II.1.2})$$

dir.

**İspat:**  $\alpha$  nin rectifiable ve  $\theta$  nin sınırlı salınımlı dönüşüm olması  $\beta$  ve  $\delta$  nin da rectifiable olmasını gerektirir. Böylece  $F_\alpha$ ,  $F_\beta$  ve  $F_\delta$  tanımlıdır.  $\theta(1) = \theta(0) + 2\pi v$  şartı, AB doğru parçasının  $\alpha$  üzerinde hareket ettiğinde A noktasının tekrar başlama noktasına geri geldiği sonucunu verir. Burada  $v$  tam sayıası ise AB kirişinin dönmeye sayıısıdır (Şekil II.1.8). B noktası tarafından oluşturulan  $\beta$  eğrisinin



Şekil II.1.8

sınırladığı bölgenin alanı

$$F_\beta = \int_\beta^\delta x dy = \int_\delta^a (x + b \cos \theta) d(y + b \sin \theta)$$

dir. Burada

$$I = \int_\delta^a \sin \theta d\theta + \cos \theta dy \quad \text{ve} \quad I_1 = \int_\delta^a \cos \theta d(\sin \theta)$$

olarak alınırsa

$$F_\beta = F_\delta + bI + b^2 I_1$$

olur. Benzer şekilde

$$F_\alpha = \int x dy = \int_{\delta} (x - a \cos \theta) d(y - a \sin \theta)$$

veya

$$F_\alpha = F_\delta - a I_1 + a^2 I_1$$

olur. Buradan ise

$$b F_\alpha + a F_\beta = (a+b) F_\delta + ab(a+b) I_1$$

eşitliğini sağlanır.  $I_1$  in

$$I_1 = \int_{\delta} \cos^2 \theta d\theta = \pi v$$

olduğu gözönüne alınırsa

$$F_\delta = \frac{1}{a+b} \{ b F_\alpha + a F_\beta \} - \pi v ab$$

elde edilir ki bu da ispatı tamamlar.

Eğer  $\alpha$  ve  $\beta$  aynı eğri ise (Holditch'in orijinal ifadesinde olduğu gibi) bu takdirde (II.1.2) ifadesi

$$F_\alpha = F_\delta - \pi v ab \quad (\text{II.1.3})$$

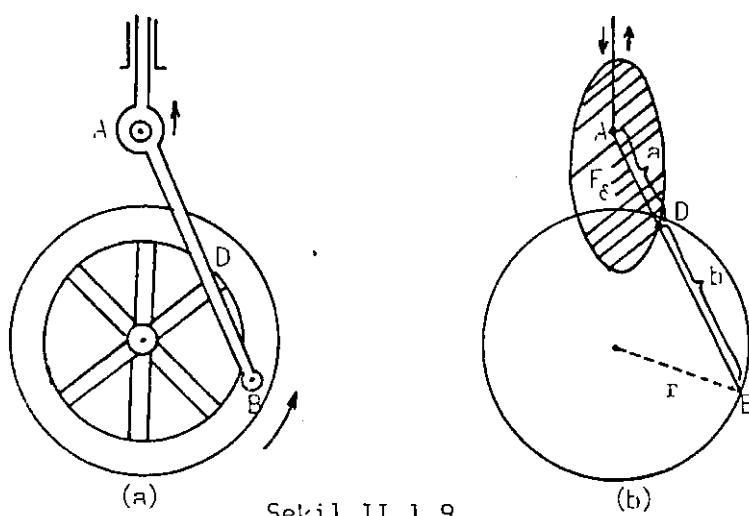
olur. Burada  $v=1$  olarak alınırsa

$$F_\alpha = F_\delta - \pi ab \quad (\text{II.1.4})$$

elde edilir. Ayrıca  $\delta$  nin basit kapalı bir eğri olduğu kabul edilirse (II.1.4) denkleminden teorem (II.1.1) yeniden elde edilmiş olur.

Şimdi bu teoremlle ilgili birkaç örnek verelim.

**II.1.1 Örnek:** Şekil II.1.9(a)ındaki piston üzerindeki D noktası taraflından oluşturulan yörüngenin alanını bulunuz.



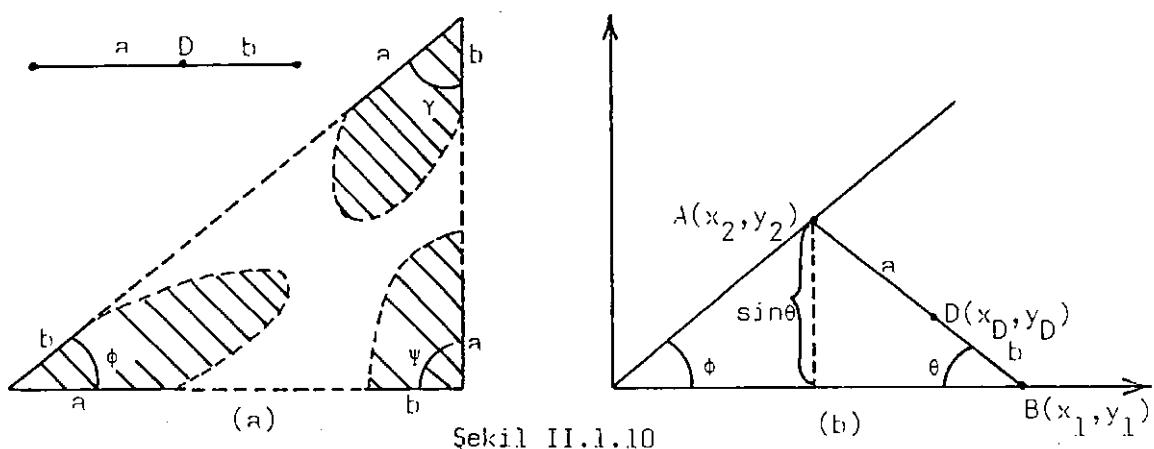
**Çözüm:** Pistonun hareketi ile A noktası aşağı yukarı doğru hareket eder ve böylece A'nın çizdiği  $\alpha$  eğrisi rectifiable bir eğridir.

Teorem (II.1.2) den ve sekil II.1.9(b) den

$$I_{\delta} = \frac{1}{a+b} \{ b I_{\alpha} + a I_{\beta} \} - \pi v ab = \frac{1}{a+b} \{ 0 + a \pi r^2 \} - 0 = \frac{a}{a+b} \pi r^2$$

olur. Burada  $r$ ,  $B$  nin çizdiği çemberin yarıçapıdır.

**II.1.2 Ürnek:** Bir üçgen ve bu üçgenin herhangi bir yüksekliğinden daha kısa olan bir doğru parçası verilsin. D noktası doğru parçasını a ve b parçalarına bölsün. Doğru parçası üçgen üzerinde kalacak şekilde hareket etsin. D nin geometrik yeri & olmak üzere & basit kapalı bir eğri olsun. Şekil II.1.10(a) da gösterilen & ve üçgen arasındaki alanı buluyuz.



**Çözüm:** Önemli bir kısıtlama olmayan atbel olduğunu kabul edelim.

$F_\phi$  şekil II.1.10(a) da sol tarafta taramış bölgenin alanı ve  $\partial\phi$  de onun sınırı olsun. Şekil II.1.10(b) AB doğru parçasının  $F_\phi$  alanını oluşturuktan sonraki konumunu göstersin. Bu gösterim kullanılarak aşağıdakiler bulunur.

$$x_1 = \cos \theta + \sin \theta \cot \phi, \quad x_2 = \sin \theta \cot \phi, \quad y_1 = 0, \quad y_2 = \sin \theta$$

A, B ve D noktaları doğrudır ve  $\angle A + \angle B = 180^\circ$  olduguundan

$$x_D = ax_1 + bx_2, \quad y_D = ay_1 + by_2$$

vada

$$x_D = a \cos \theta + b \sin \phi, \quad y_D = b \sin \theta$$

olarak yazılır.  $F_\phi$  alanı hesaplanırsa

$$F_\phi = \int_{\partial D} x dy = \int_0^{\pi-\phi} (a \cos \theta + b \sin \phi) d(\sin \theta) + \int_{\sin \phi}^0 y \cos \theta dy$$

integral alınır ve düzenlenme yapılırsa

$$F_\phi = -\frac{ab}{2} (\pi - \phi)$$

olarak bulunur. Benzer şekilde  $F_\gamma$  ve  $F_\psi$  de

$$F_\gamma = -\frac{ab}{2} (\pi - \gamma), \quad F_\psi = -\frac{ab}{2} (\pi - \psi)$$

olarak elde edilir. Toplam F alanı ise

$$F = F_\phi + F_\gamma + F_\psi = -\frac{ab}{2} (3\pi - (\phi + \gamma + \psi)) = \pi ab$$

şeklinde elde edilir ki bu da Holditch Teoremini sağlar.

### II.1.5 $\mathbb{R}^3$ De Holditch Teoremi Varmıdır?

Green Teoremi teorem (II.1.2) nin ispatında önemli bir unsurdur.

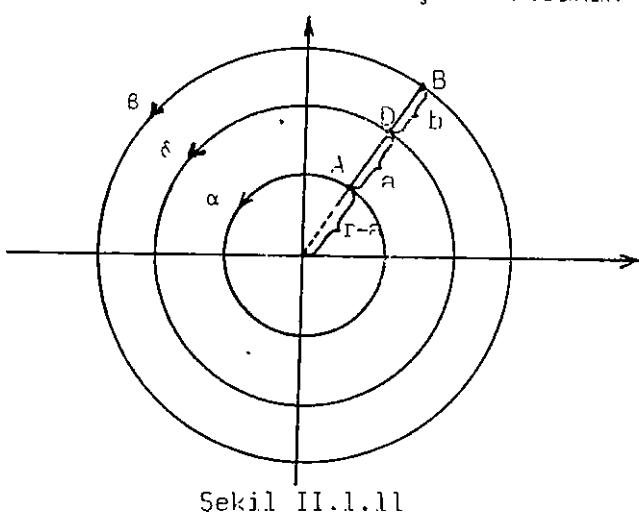
$\mathbb{R}^2$  deki Green Teoreminin  $\mathbb{R}^3$  e genelleştirilmiş Stokes Teoremidir.

Stokes Teoremi ve teorem (II.1.2) deki teknikin aynısı kullanılarak  $\mathbb{R}^3$  de  $\alpha$ ,  $\beta$  ve  $\delta$  yüzeyleri için

$$V_\delta = \frac{1}{a+b} \{ bV_\alpha + aV_\beta \} - v \frac{4\pi}{3} ab(a+b) \quad (\text{II.1.5})$$

şeklinde bir formül elde edileceğini ümit ederiz. Burada  $\delta$  nin sınırladığı kapalı bir yüzey içindeki hacim  $V_\delta = \int_{\delta} x dy dz$  (benzer şekilde  $V_\alpha$  ve  $V_\beta$  içinde geçerli),  $v$   $\mathbb{R}^3$  deki AB nin dönme sayısı,  $\frac{4\pi}{3}$  birim kürenin hacmi ve  $|AB|$  sabittir. Fakat bu düşünce tahmin edilen sonucu vermez. Bunu aksine bir örnek vererek gösterelim.

Şekil II.1.11 deki  $\alpha$ ,  $\beta$  ve  $\delta$  çemberlerinin sınırladıkları



Şekil II.1.11

alanlar sırasıyla  $F_\alpha$ ,  $F_\beta$  ve  $F_\delta$  olsun. Teorem (II.1.2) den

$$F_\delta - \frac{b}{a+b} F_\alpha - \frac{a}{a+b} F_\beta = \pi r^2 - \frac{b}{a+b} \pi (r-a)^2 - \frac{a}{a+b} \pi (r+b)^2$$

yada

$$F_\delta - \frac{b}{a+b} F_\alpha - \frac{a}{a+b} F_\beta = -\pi ab$$

olur.

Şimdi benzer şekilde  $\mathbb{R}^3$  de  $\alpha$ ,  $\beta$  ve  $\delta$  kürelerinin hacimleri sırasıyla  $V_\alpha$ ,  $V_\beta$  ve  $V_\delta$  olsun. (II.1.5) denklemi uygulanırsa ve  $v=1$  olduğu kabul edilirse

$$\frac{3}{4\pi} (V_\delta - \frac{b}{a+b} V_\alpha - \frac{a}{a+b} V_\beta) = \pi r^3 - \frac{b}{a+b} \pi (r-a)^3 - \frac{a}{a+b} \pi (r+b)^3$$

yada

$$\frac{3}{4\pi} (V_\delta - \frac{b}{a+b} V_\alpha - \frac{a}{a+b} V_\beta) = -3abr + ab(a-b)$$

elde edilir. Elde edilen bu son ifade  $r$  ye bağlı olarak değişir. Yani çıkan sonuç kürenin seçilişinden bağımsız değildir. Bu ise  $\mathbb{R}^3$  deki durum ile çelişir. Ohalde  $\mathbb{R}^3$  de muhtemelen Holditch Teoremi yoktur ve benzer düşünceyle muhtemelen  $\mathbb{R}^n$  de de Holditch Teoremi yoktur [13].

## II.2 DÜZLEM KİNEMATİĞİNDE STEİNER FORMÜLÜNÜN GENELLEŞTİRİLMESİ

Jakob Steiner, haretetli düzlemin bir noktasının sabit düzlemede çizmiş olduğu eğri tarafından sınırlanan kapalı düzlemsel bölgenin alanının hesabı için (I.2.19) formülünü vermiştir.

Haretetli ve sabit düzlemin noktalarını seçilen eksen sistemlerine göre birer kompleks sayı ile gösterebiliriz. E haretetli düzleminin bir X noktasını  $X=x_1+ix_2$  ve bunun karşılık E' de ise  $X'=x'_1+ix'_2$  ile gösterebiliriz. E'nin E' ye göre kapalı haretetini

$$X'=U'+Xe^{i\theta} \quad (\text{II.2.1})$$

ile göstereceğiz. Burada  $U'=U'(t)$  ve  $\theta=\theta(t)$  olacak şekilde t reel parametresinin fonksiyonlarıdır.  $\theta$  dönmeye açısının t ye göre türevinin her t anında  $\frac{d\theta}{dt} \neq 0$  olduğunu kabul edelim.

E haretetli düzleminde  $X=x_1+ix_2$ ,  $\bar{X}=x_1-ix_2$ ,  $S=s_1+is_2$  ve  $\bar{S}=s_1-is_2$  olmak üzere (I.2.19) Steiner formülünden

$$F_X = \pi v \{ X\bar{X} - S\bar{X} - \bar{S}X \} + F_0 \quad (\text{II.2.2})$$

yazılabilir. Gerçekten;

$$X\bar{X} = x_1^2 + x_2^2$$

$$S\bar{X} + \bar{S}X = 2s_1x_1 + 2s_2x_2$$

olduğundan (II.2.2) elde edilir.

Şimdi

$$U' = -Ue^{i\theta} \quad (\text{II.2.3})$$

eşitliği (II.2.1) ile birlikte gözönüne alınırsa P haretetli ve P' sabit pol noktaları için E ve E' koordinat sistemlerine göre sırasıyla

$$P = U - j \frac{dU}{d\theta}, \quad P' = U' + j \frac{dU'}{d\theta} \quad (\text{II.2.4})$$

elde edilir. Gerçekten (II.2.1) in diferansiyeli alınırsa

$$dX' = dU' + jXe^{i\theta} d\theta + e^{i\theta} dX$$

olur. Burada sürüklendirme hızının sıfır olduğu yer pol noktasıdır. Buna göre

$$dU' + jXde^{j\theta} = 0$$

veya

$$X = \frac{-dU'}{jd\theta e^{j\theta}}$$

olur. (II.2.3) deki  $U'$  değeri yerine yazılırsa

$$P = X = U - j \frac{dU}{d\theta}$$

elde edilir. (II.2.1) den ve

$$X = \frac{-dU'}{jd\theta e^{j\theta}}$$

den.

$$P' = X' = U' + j \frac{dU'}{d\theta}$$

elde edilir. (II.2.3) ve (II.2.4) birlikte gözönüne alınırsa

$$P' = (P - U)e^{j\theta} \quad (\text{II.2.5})$$

elde edilir. Gerçekten

$$P' = U' + j \frac{dU'}{d\theta} = (-Ue^{j\theta}) + \frac{d(-Ue^{j\theta})}{d\theta}$$

veya

$$P' = -j \frac{dU}{d\theta} e^{j\theta}$$

olur. (II.2.4) den

$$-j \frac{dU}{d\theta} = (P - U)$$

değeri yerine yazılırsa (II.2.5) elde edilir. Steiner noktasını kompleks sayılar cinsinden

$$S = s_1 + js_2 = \frac{\int P d\theta}{\int d\theta} = \frac{\int P_1 d\theta}{\int d\theta} + j \frac{\int P_2 d\theta}{\int d\theta} \quad (\text{II.2.6})$$

şeklinde yazabiliriz. Burada

$$\int P d\theta = \int U d\theta, \quad \int d\theta = 2\pi v \quad (\text{II.2.7})$$

dir. Gerçekten

$$\int P d\theta = \int U d\theta - i \int dU$$

dur ve

$$\int dU = U|_{t_1}^{t+T} = U(t+T) - U(t) = 0$$

olur. Ayrıca

$$\int d\theta = \theta|_t^{t+T} = \theta(t+T) - \theta(t) = 2\pi\nu$$

olarak elde edilir.

Şimdi  $\nu=0$  için (I.2.19) ve (II.2.2) formüllerini tekrar ele alalım.  $P=p_1+jp_2=\int Pd\theta=\int p_1d\theta+j\int p_2d\theta$  olmak üzere kolayca

$$F_X = F_0 - \{x_1 p_1 + x_2 p_2\} = F_0 - \frac{1}{2}\{X\bar{P} + \bar{X}P\} \quad (\text{II.2.8})$$

olduğu görülür. Gerçekten;

$$F_X = \pi\nu\{x_1^2 + x_2^2\} - x_1 \int p_1 d\theta - x_2 \int p_2 d\theta + F_0$$

denkleminde  $\nu=0$  olduğu gözönüne alınırsa (II.2.8) elde edilir.

E'nin iki noktası X ve Y olsun. Bu noktaların E' de çizdiği yörüngelerin alanları sırasıyla  $F_X$  ve  $F_Y$  olmak üzere XY doğru parçası üzerinde bir Z noktası alalım. Bu noktanın yörünge alanı da  $F_Z$  olsun. X, Y ve Z noktaları doğrudur olduğundan,  $\lambda$  ve  $\mu$  pozitif reel sayılar olmak üzere

$$Z = \lambda X + \mu Y, \quad \lambda + \mu = 1 \quad (\text{II.2.9})$$

dir. (II.2.1) den

$$Z' = U' + Ze^{j\theta} = (\lambda + \mu)U' + (\lambda X + \mu Y)e^{j\theta}$$

yada

$$Z' = \lambda X' + \mu Y' \quad (\text{II.2.10})$$

olarak elde edilir. (I.2.19) formülü (I.2.12) formülünden elde edilmişdir buna göre (I.2.12) ve (II.2.10) dan

$$F_Z = \frac{1}{2} \int [\lambda X' + \mu Y', \lambda dX' + \mu dY']$$

veya

$$[\lambda X' + \mu Y', \lambda dX' + \mu dY'] = \begin{vmatrix} \lambda x'_1 + \mu y'_1 & \lambda x'_2 + \mu y'_2 \\ \lambda dx'_1 + \mu dy'_1 & \lambda dx'_2 + \mu dy'_2 \end{vmatrix}$$

$$= \lambda^2 \{x'_1 dx'_2 - x'_2 dx'_1\} + \lambda \mu \{x'_1 dy'_2 + y'_1 dx'_2 - x'_2 dy'_1 - y'_2 dx'_1\} + \mu^2 \{y'_1 dy'_2 - y'_2 dy'_1\} \quad (\text{II.2.11})$$

den dolayı

$$F_Z = \lambda^2 F_X + 2\lambda\mu F_{XY} + \mu^2 F_Y \quad (\text{II.2.12})$$

elde edilir. Burada

$$F_{XY} = -\frac{1}{4} \int [X', dY'] + [Y', dX'] \quad (\text{II.2.13})$$

veya

$$F_{XY} = \frac{1}{4} \int \{x'_1 dy'_2 - x'_2 dy'_1 + y'_1 dx'_2 - y'_2 dx'_1\} d\theta \quad (\text{II.2.14})$$

dir ve E deki X ile Y noktalarının karma yörünge alanları olarak adlandırılır [14].

(II.2.1) de (II.2.3) yerine yazılırsa

$$X' = (X-U)e^{j\theta} \quad (\text{II.2.15})$$

olur. E hareketli düzleminde sabit bir X noktasının E' sabit düzleminde çizilme hızı (II.2.1) den

$$dX' = dU' + jXe^{j\theta} d\theta$$

dir. (II.2.3) den

$$dX' = i(U' + Xe^{j\theta})d\theta - dUe^{j\theta}$$

olur ve (II.2.4) den

$$dUe^{j\theta} = iP'd\theta$$

dir. Burdan da

$$dX' = i(X' - P')d\theta$$

olarak elde edilir. Tekrar (II.2.1) ve (II.2.4) ile birlikte

$$dX' = i(X' - P')d\theta = i(X - P)e^{j\theta} d\theta \quad (\text{II.2.16})$$

bulunur. Bu ifadeleri elde ettikten sonra (II.2.13) ve (II.2.14) formüllerine tekrar dönelim. (II.2.13) formülü (II.2.15) ve (II.2.16) den dolayı

$$F_{XY} = \frac{1}{4} \int \{[(X-U)e^{j\theta}, i(Y-P)e^{j\theta}] + [(Y-U)e^{j\theta}, i(X-P)e^{j\theta}]\} d\theta \quad (\text{II.2.17})$$

şeklinde yazılabilir. Eğer

$$\begin{aligned} [ae^{j\theta}, be^{j\theta}] &= [a, b] \\ [a, jb] &= a_1 b_1 + a_2 b_2 = \frac{1}{2} (ab + \bar{a}\bar{b}) \end{aligned} \quad (\text{II.2.18})$$

oldukları göz önüne alınırsa (II.2.17) formülü

$$F_{XY} = \frac{1}{8} \int ((X-U)(\bar{Y}-\bar{P}) + (\bar{X}-\bar{U})(Y-P) + (Y-U)(\bar{X}-\bar{P}) + (\bar{Y}-\bar{U})(X-P)) d\theta$$

yada

$$F_{XY} = \frac{1}{4} \int (XY + \bar{X}\bar{Y}) d\theta - \frac{1}{8} \int ((X+Y)(\bar{U}+\bar{P}) + (\bar{X}+\bar{Y})(U+P)) d\theta + \frac{1}{4} \int (UP + \bar{U}\bar{P}) d\theta$$

halini alır. E nin O orijin noktasının yörünge alanı

$$F_0 = \frac{1}{2} \int (u_1 p_1 + u_2 p_2) d\theta = \frac{1}{4} \int (UP + \bar{U}\bar{P}) d\theta \quad (II.2.19)$$

olduğundan ve (II.2.6) ile (II.2.7) den

$$F_{XY} = \frac{\pi v}{2} \{ X\bar{Y} + \bar{X}Y - (X+Y)\bar{S} - (\bar{X}+\bar{Y})S \} + F_0 \quad (II.2.20)$$

yada

$$F_{XY} = \pi v \{ x_1 y_1 + x_2 y_2 - (x_1 + y_1) s_1 - (x_2 + y_2) s_2 \} + F_0 \quad (II.2.21)$$

olur. Buradan da tekrar  $X=Y$  halinde,  $F_{XX}=F_X$  olmak üzere Steiner formulü elde edilir.

(II.2.12) formülüne göre, eğer iki farklı X, Y noktası için  $F_X$ ,  $F_Y$  ve  $F_{XY}$  yörünge alanları biliniyorsa XY doğrusunun herhangi bir Z noktasının  $F_Z$  yörünge alanı hesaplanabilir.

Şimdi E hareketli düzleminin O orijin noktasının S Steiner noktası olduğunu kabul edelim. Bu durumda  $S=0$  ve  $F_0=F_S$  olacağından

$$F_X = \pi v \{ x_1^2 + x_2^2 \} + F_S \quad (II.2.22)$$

$$F_{XY} = \pi v \{ x_1 y_1 + x_2 y_2 \} + F_S$$

olur.  $v > 0$ ,  $X \neq S$  ve  $X \neq Y$  için

$$F_X > F_S, \quad F_X - 2F_{XY} + F_Y > 0 \quad (II.2.23)$$

olduğu kolayca görülür. Gerçekten;

$$F_X - F_S = \pi v \{ x_1^2 + x_2^2 \} > 0$$

ve

$$F_X - 2F_{XY} + F_Y = \pi v \{ (x_1 - y_1)^2 + (x_2 - y_2)^2 \} > 0$$

olduğundan (II.2.23) elde edilir. Daha sonra Schwarz eşitsizliğinden

$$(x_1^2 + x_2^2)(y_1^2 + y_2^2) - (x_1 y_1 + x_2 y_2)^2 = (x_1 y_2 - y_1 x_2)^2 \geq 0$$

dır. Schwarz eşitsizliği ile birlikte

$$F_X - F_S = \pi v \{ x_1^2 + x_2^2 \}$$

$$F_Y - F_S = \pi v \{y_1^2 + y_2^2\}$$

$$F_{XY} - F_S = \pi v \{x_1 y_1 + x_2 y_2\}$$

eşitlikleri gözönüne alınırsa

$$(F_X - F_S)(F_Y - F_S) - (F_{XY} - F_S)^2 \geq 0 \quad (\text{II.2.24})$$

yada

$$F_X F_Y - F_{XY}^2 \geq F_S (F_X + F_Y - 2F_{XY}) \quad (\text{II.2.25})$$

olarak yazılır.  $F_S > 0$  olarak kabul edilirse (II.2.23) den

$$F_X F_Y - F_{XY}^2 > 0 \quad (\text{II.2.26})$$

olur.

$v < 0$  için benzer denklemler elde edilir. Burada genellikle eşitsizlik işaretini tersine döner.

Buraya kadar imkansız olan  $v=0$  durumunda T periyoduna sahip B kapalı hareketinde S Steiner noktası oluşmaz. Buna göre karma yörüngeleri olarak adlandırılan (II.2.13) formülü

$$F_{XY} = \frac{1}{4} \int (U\bar{P} + \bar{U}P) d\theta - \frac{1}{8} \int \{(X+Y)(\bar{U}+\bar{P}) + (\bar{X}+\bar{Y})(U+P)\} d\theta$$

yada

$$F_{XY} = F_0 - \frac{1}{4} \{(X+Y)\bar{P} + (\bar{X}+\bar{Y})P\} \quad (\text{II.2.27})$$

olarak yazılır. Burada

$$(X+Y)\bar{P} + (\bar{X}+\bar{Y})P = 2 \{(x_1+y_1)p_1 + (x_2+y_2)p_2\}$$

eşitliğini gözönüne alınırsa

$$F_{XY} = F_0 - \frac{1}{2} \{(x_1+y_1)p_1 + (x_2+y_2)p_2\} \quad (\text{II.2.28})$$

elde edilir ki  $X=Y$  halinde tekrar (II.2.8) elde edilir. Şimdi

$$F_X - 2F_{XY} + F_Y = 0 \quad (\text{II.2.29})$$

ve

$$4(F_{XY}^2 - F_X F_Y) = (F_X - F_Y)^2 = \{(x_1-y_1)p_1 + (x_2-y_2)p_2\}^2 \geq 0$$

olduğundan dolayı

$$F_{XY}^2 - F_X F_Y \geq 0 \quad (\text{II.2.30})$$

elde edilir.

Şimdi varsayımlarımıza bazı ilaveler daha katalım.  $X \neq Y$  olmak üzere  $F_X = F_Y$  olsun. Bu takdirde yörünge alanları eşit olan noktalar S Steiner noktası merkezli çember üzerinde bulunurlar ve (II.2.23) ifadesi

$$F_X - F_{XY} > 0 \quad (\text{II.2.31})$$

olur. Buradan da (II.2.25) den

$$F_X + F_{XY} \geq 2F_S \quad (\text{II.2.32})$$

elde edilir.

$v=0$  halinde kapalı B hareketinde  $X \neq Y$  ve  $F_{XY} = F_X$  olması halinde (II.2.30) da eşitlik hali geçerlidir.

E hareketli düzleminde bir XY doğrusu Üzerindeki bir Z noktasının ifadesinde  $\lambda + \mu = 1$  parametrelerinden faydalanmıştık.  $\lambda = 1 - \mu$  olmak üzere

$$Z = (1 - \mu)X + \mu Y$$

dir. (II.2.12) den dolayı

$$F_Z = (1 - \mu)^2 F_X + 2\mu(1 - \mu) F_{XY} + \mu^2 F_Y$$

olur. Buradan sonra XY doğrusu Üzerinde  $Z = Z_0$  noktaları için  $F_Z$  alanının en küçük olduğu değer hangisidir sorusu akla gelir.

$$\frac{dF_Z}{d\mu} = 0 \text{ dan, } v > 0 \text{ durumunda } \mu \text{ için}$$

$$\frac{d^2F_Z}{d\mu^2} = -2(1 - \mu)F_X + 2(1 - 2\mu)F_{XY} + 2\mu F_Y = 0$$

veya

$$-F_X + \mu F_X + F_{XY} - 2\mu F_{XY} + \mu F_Y = 0$$

olur ve buradan

$$\mu_0 = \frac{F_X - F_{XY}}{F_X - 2F_{XY} + F_Y}$$

elde edilir. (II.2.23) e göre

$$\frac{d^2F_Z}{d\mu^2} = 2(F_X - 2F_{XY} + F_Y) > 0$$

olur. Bu durumda XY doğrusu Üzerinde  $Z_0 = (1 - \mu_0)X + \mu_0 Y$  ile minimum yörünge alanı

$$F_{Z_0} = \frac{F_X F_Y - F_{XY}}{F_X - 2F_{XY} + F_Y} > 0$$

olarak elde edilir.

### II.3 STEİNER KİTLE ÖRTÜLMESİNDÉ KUTUPSAL ATALET MOMENTİ

Düzleme kapalı haretelerin yörunge eğrilerinin kutupsal atalet momentlerinin hesaplanması, yörunge eğrileri tarafından sınırlanmış olan bölgelerin alanlarının hesaplanmasına benzer olarak yapılır.

1-parametreli kapalı  $B=E/E'$  hareteti (II.2.1) ile tanımlansın.  $E'$  sabit düzleminin  $O'$  orijinine göre  $E$  de belirlenen sabit bir  $X$  noktasının Steiner anlamında de kitle elementi ile örtülen ( $X$ ) eğrisinin kutupsal atalet momentini hesaplayalım.  $E$  de belirlenen bir  $X$  noktasının  $O'$  orijin noktasına olan uzaklığının karesi

$$X'X' = x_1'^2 + x_2'^2$$

dir. (II.2.1) ve (II.2.3) den

$$X'X' = \bar{XX} - \bar{XU} - \bar{XU} + \bar{UU} \quad (\text{II.3.1})$$

elde edilir.  $E$  hareteli düzleminde  $X$  sabit bir nokta olmak üzere  $X$  in yöringesinin de kitle örtülmesinde  $E'$  sabit düzleminin  $O'$  orijin noktasına göre kutupsal atalet momenti.

$$T_X = \int X'X' d\theta$$

dir. Bu (II.3.1) ile birlikte gözönüne alınırsa

$$T_X = 2\pi v \{ \bar{XX} - \bar{XU} - \bar{XU} \} + T_0 \quad (\text{II.3.2})$$

elde edilir. Burada  $T_0$   $E$  hareteli düzleminin  $O'$  orijin noktasının çizmiş olduğu eğrinin  $E'$  nün  $O'$  orijin noktasına göre kutupsal atalet momentidir ve

$$T_0 = \int U\bar{U} d\theta$$

dir.

$X$  noktasının J.Steiner tarafından elde edilen yörunge eğrisinin sınırladığı  $F_X$  alanını veren (I.2.19) ifadesi ile burada elde ettiğimiz (II.3.2) ifadesi hemen hemen aynı şekildedir [15]. (I.2.19) ile (II.3.2) karşılaştırılırsa

$$T_X = 2(F_X - F_0) + T_0 \quad (\text{II.3.3})$$

elde edilir.

Şimdi E de sabit X, Y noktalarını ve bunların oluşturduğu XY doğru parçası üzerindeki bir Z noktasını ele alalım. Z noktasının yörüngesinin kutupsal atalet momenti

$$T_Z = \int Z' \bar{Z}' d\theta$$

dir. (II.2.10) dan

$$T_Z = \lambda^2 T_X + 2\lambda\mu T_{XY} + \mu^2 T_Y \quad (\text{II.3.4})$$

olur. Burada  $T_{XY} = T_{YX}$  olmak üzere

$$T_{XY} = \int (X' \bar{Y}' + \bar{X}' Y') d\theta \quad (\text{II.3.5})$$

dir ve X ile Y noktalarının yörüngelerinin karma kutupsal atalet momenti olarak adlandırılır [15].

$T_{XY}$  ifadesini E nin koordinatlarına göre ifade edelim. Bu durumda (II.2.1) den

$$T_{XY} = \int \{(U' + Xe^{i\theta})(\bar{U}' + \bar{Y}e^{-i\theta}) + (\bar{U}' + \bar{X}e^{-i\theta})(U' + Ye^{i\theta})\} d\theta$$

olur. (II.2.3) ve (II.2.6) ile birlikte

$$T_{XY} = \pi v \{X\bar{Y} + \bar{X}Y - (X+Y)\bar{S} - (\bar{X}+\bar{Y})S\} + T_0 \quad (\text{II.3.6})$$

olarak elde edilir. (II.2.20) ile (II.3.6) karşılaştırılırsa

$$T_{XY} = 2(F_{XY} - F_0) + T_0 \quad (\text{II.3.7})$$

olduğu kolayca görülür.

Eğer E hareketli düzleminin O orijin noktası S Steiner noktası olacak şekilde seçilirse

$$T_X = 2\pi v X\bar{X} + T_S$$

ve

$$(\text{II.3.8})$$

$$T_{XY} = \pi v (X\bar{Y} + \bar{X}Y) + T_S$$

eşitlikleri bulunur.

Şimdi yörunge alanları için yapılan irdelemeleri yörüngelerin kutupsal atalet momentleri için de yapalım. Buna göre  $v > 0$ ,  $X \neq S$  ve  $X \neq Y$  için

$$T_X > T_S, \quad T_X - 2T_{XY} + T_Y > 0 \quad (\text{II.3.9})$$

yada

$$T_X - 2T_{XY} + T_Y = 2\pi v d^2 > 0$$

dır. Burada

$$d^2 = (Y-X)(\bar{Y}-\bar{X})$$

dir. Yani  $d$ ,  $X$  ile  $Y$  arasındaki uzaklıktır. Böylece karma kutupsal atalet momentinin değişik bir ifadesi olan

$$T_{XY} = \frac{1}{2} \{ T_X + T_Y \} - \pi v d^2 \quad (\text{II.3.10})$$

verilebilir. (II.3.3) ve (II.3.7) den

$$T_{XY} = T_0 + F_X + F_Y - 2F_0 - \pi v d^2 \quad (\text{II.3.11})$$

elde edilir.

$T_S > 0$  için Schwarz eşitsizliğinden dolayı

$$T_X T_Y - T_{XY}^2 > 0$$

dir. Gerçekten değerler yerine yazılıp hesaplanırsa

$$T_X T_Y - T_{XY}^2 = \pi v (2x_1 y_2 - 2x_2 y_1)^2 + 2\pi v T_S d^2 > 0$$

olarak bulunur. (II.3.8) den

$$T_X - T_S = 2\pi v X \bar{X}$$

$$T_Y - T_S = 2\pi v Y \bar{Y}$$

$$T_{XY} - T_S = \pi v (X \bar{Y} + \bar{X} Y)$$

eşitlikleri yazılıbileceğinden

$$(T_X - T_S)(T_Y - T_S) - (T_{XY} - T_S)^2 \geq 0$$

eşitliği bulunur. Buradan kolayca

$$T_X T_Y - T_{XY}^2 \geq T_S (T_X - 2T_{XY} + T_Y) > 0$$

olduğu görülür.

Şimdi tekrar (II.3.4) ifadesine dönelim ve  $\lambda + \mu = 1$  olmak üzere gerekli hesaplamaları yapalım. (II.3.4) de  $\lambda = 1 - \mu$  değeri kullanılırsa

$$T_Z = (1-\mu)^2 T_X + 2(1-\mu)\mu T_{XY} + \mu^2 T_Y$$

olur ve (II.3.10) dan

$$T_Z = (1-2\mu+\mu^2) T_X + 2(\mu-\mu^2) \{ \frac{1}{2} (T_X + T_Y) - \pi v d^2 \} + \mu^2 T_Y$$

veya

$$T_Z = \lambda T_X + \mu T_Y - 2\lambda\mu\pi v d^2 \quad (\text{II.3.12})$$

olarak elde edilir. (II.2.23) den alanlar için

$$F_X - 2F_{XY} + F_Y = \pi v \{(x_1 - y_1)^2 + (x_2 - y_2)^2\} = \pi v d^2$$

veya

$$F_{XY} = \frac{1}{2} \{F_X + F_Y - \pi v d^2\} \quad (\text{II.3.13})$$

dir. (II.3.12) de olduğu gibi (II.2.12) de  $\lambda = 1 - \mu$  konumu yapılarak (II.3.13) değeri yerine yazılırsa

$$F_Z = \lambda F_X + \mu F_Y - \lambda \mu \pi v d^2 \quad (\text{II.3.14})$$

olarak yazılırlar.

Şimdi bir an için X, Y ve Z nin E hareketli düzleminin birinci koordinat ekseni üzerinde olduğunu kabul edelim ve

$$d = |XY|, \quad a = |ZY| = d, \quad b = |XZ| = d, \quad a+b=d$$

olsun. Böylece (II.3.12) ve (II.3.14) den

$$T_Z = \frac{1}{d} \{aT_X + bT_Y\} - 2\pi v ab \quad (\text{II.3.15})$$

ve benzer olarak

$$F_Z = \frac{1}{d} \{aF_X + bF_Y\} - \pi v ab \quad (\text{II.3.16})$$

olarak elde edilir.

Şimdi Holditch Teoreminde olduğu gibi bir B kapalı hareketi esnasında  $d = a+b$  sabit uzunluklu bir kirişin X, Y üç noktaları bir konveks kapalı eğri meydana getirdiğini düşünelim. XY doğrusu üzerinde  $|XZ|=a$  olacak şekilde bir nokta Z olsun. B kapalı hareketinde dönmeye sayısı  $v=1$  olsun. Bu durumda

$$T_X = T_Y, \quad F_X = F_Y$$

olacağından (II.3.15) ve (II.3.16) formülleri

$$T_X - T_Z = 2\pi ab, \quad F_X - F_Z = \pi ab \quad (\text{II.3.17})$$

olur. Burada (II.3.17) formülleri gereğince Z noktasının yörüngesi ile kapalı konveks eğrinin kutupsal atalet momentleri arasındaki fark

ve halka şeklindeki bölgenin alanı hareketten bağımsızdır.

Şimdi kutupsal atalet momentleri için  $v=0$  durumunu ele alalım.

Bu takdirde

$$T_X = T_0 - X f U d\theta - X f U d\theta$$

dir. (II.2.7) ve  $P = f P d\theta$  konumu ile

$$T_X = T_0 - \{X \bar{P} + \bar{X} P\}$$

dir ve benzer olarak

$$T_{XY} = T_0 - \frac{1}{2} \{(X+Y) \bar{P} + (\bar{X}+\bar{Y}) P\}$$

ifadesi elde edilir.  $v=0$  durumunda (II.3.10) dan

$$T_{XY} = \frac{1}{2} \{T_X + T_Y\}$$

olur.  $T_X \neq T_Y$  için

$$4(T_{XY}^2 - T_X T_Y) = (T_X - T_Y)^2 > 0$$

olur.

Formüllerimiz ve sonuçlarımız açık hareketlerde de sağlanır.

#### II.4 DUAL ANLAMDA HOLDITCH TEOREMİ VE KUTUPSAL ATALET MOMENTİ

$v$  dönmeye sayılı kapalı düzlemsel bir  $B$  hareketi esnasında  $E$  haretetli düzleminde tespit edilen doğrudan  $X$ ,  $Y$  ve  $Z$  noktalarının yörunge alanları için (II.3) de

$$F_Z = \frac{1}{d} \{aF_X + bF_Y\} - \pi v ab$$

ifadesi verilmiştir. Ayrıca (II.3) de, bu eğrilerin  $E'$  sabit düzleminin  $O'$  orijin noktasına göre kutupsal atalet momentleri için alanlara benzer olarak

$$T_Z = \frac{1}{d} \{aT_X + bT_Y\} - 2\pi v ab$$

formülü verilmiştir.  $X$  ile  $Y$  noktalarının çizmiş olduğu eğrilerin aynı olduğunda ise

$$T_X - T_Z = 2\pi v ab$$

olduğu görülmüştür.

Şimdi dual durumu inceleyelim. Burada  $E$  haretetli düzleminin sabit doğrularından hareket edeceğiz ve bunların kapalı bir  $B$  hareteti esnasındaki zarf eğrilerini inceleyeceğiz. CAUCHY' nin doğru demetlerinin zarfları hakkındaki formüllerin yardımıyla bazı formüller buluruz.

Önce Cauchy' nin doğru demetleri hakkındaki formülleri elde edelim [11].  $E$  haretetli düzleminde bir  $g$  doğrusu

$$x_1 \cos \psi + x_2 \sin \psi = h(\psi) \quad (\text{II.4.1})$$

hesse (normal) formunda verilsin.  $g$  doğrusunun  $E'$  sabit düzlemindeki normal formu ise

$$x'_1 \cos \psi' + x'_2 \sin \psi' = h'$$

şeklindedir. (II.4.1) de  $O'$  noktasının  $(u_1, u_2)$  koordinatları yerine yazılırsa

$$h' = h - u_1 \cos \psi - u_2 \sin \psi$$

olur. Burada

$$\psi' = \psi + \theta, \quad d\psi' = d\theta$$

dir. Yani  $h$  ve  $\psi$  değerleri sabittir.  $E'$  sabit düzleminde  $g$  nin zarf eğrisinin çevre uzunluğu

$$L = \int h d\theta$$

dir [11]. Buna göre

$$L_g = \int h' d\theta = \int h d\theta - \cos \psi s u_1 d\theta - \sin \psi s u_2 d\theta$$

olur.  $P$  pol noktası olmak üzere (II.2.7) den

$$L_g = \int h d\theta - \cos \psi s p_1 d\theta - \sin \psi s p_2 d\theta$$

elde edilir.  $P$  pol noktasının  $g$  doğrusuna olan uzaklığı  $a$  olmak üzere

$$a = h - \cos \psi p_1 - \sin \psi p_2$$

olarak bulunur. Buradan

$$L_g = \int a d\theta$$

elde edilir.  $g$  doğrusunun  $S$  Steiner noktasına olan uzaklığı  $b$  olmak üzere

$$b = \frac{\int a d\theta}{\int d\theta}$$

dir ve buna göre  $g$  nin zarf eğrisinin çevre uzunluğu

$$L_g = 2\pi v b \quad (\text{II.4.2})$$

gösterimine sahip olur. Burada bu  $v \neq 0$  için geçerlidir.

Şimdi ise Cauchy'nin ikinci formülünü elde edelim.  $E$  haretetli düzleminde  $g$  doğrusunun ve ( $g$ ) zarfının deðme noktası  $X$  olsun.  $OX=x$ ,  $O'X'=x'$ ,  $OP=p$  ve  $O'P'=p'$  olmak üzere sabit ve haretetli düzlemlerdeki pol eğrilerini çizen  $P$  dönme polünün her t anındaki hızları aynı olduğunu da

$$dp=dp'$$

dür.  $X$  noktasının mutlak hızı  $dx'/dt$ , sürükleme hızı  $d_f x/dt$  ve rölatif hızı da  $dx/dt$  ise

$$dx' = d_f x + dx$$

bağıntısı vardır. (g) nin sınırladığı bölgenin alanı

$$F_g = \frac{1}{2} \int [X', dX']$$

dir. Burada

$[X', dX'] = [X' - P', dX'] + [X' - P', dP'] + [P', dP'] + d[P', dX']$   
yazılabilir. Ayrıca

$$d[P', X'] = [P', dX'] - [X', dP']$$

ve

$$\int d[P', X'] = 0$$

dir. Şimdi  $F_g$  de  $X' - P' = X - P$ ,  $dP' = dP$  ve  $dX' = d_f X + dX$  eşitlikleri göz önüne alınırsa

$$F_g = \frac{1}{2} \int [X - P, d_f X] + \frac{1}{2} \int [X - P, dX] + \frac{1}{2} \int [X - P, dP] + \frac{1}{2} \int [P', dP']$$

elde edilir. Ayrıca

$$X - P = (x_1 - p_1) e_1 + (x_2 - p_2) e_2$$

$$d_f X = \{-(x_2 - p_2) e_1 + (x_1 - p_1) e_2\} d\theta$$

olduğundan

$$[X - P, d_f X] = \{(x_1 - p_1)^2 + (x_2 - p_2)^2\} d\theta = r^2 d\theta$$

olur. Bu eşitlikte  $r$ ,  $P$  polünün  $g$  doğrusuna olan uzaklığı olduğundan integrasyon alınarak

$$\int [X - P, dX] = \int r^2 d\theta = T_{P/g}$$

elde edilir ki buda  $d\theta$  kitle örtülmüşinde ( $P$ ) hareketli pol eğrisinin  $g$  doğrusuna göre atalet momentidir. E hareketli düzleminde

$$\int [P - X, dX] = \int [P - X, dP] = F_P$$

( $P$ ) pol eğrisinin sınırladığı alandır. Benzer şekilde

$$\frac{1}{2} \int [P', dP'] = F_{P'},$$

de ( $P'$ ) sabit pol eğrisinin sınırladığı alandır. Ohalde (g) zarf eğrisinin sınırladığı bölgenin alanı

$$F_g = F_{P'} - F_P + \frac{1}{2} T_{P/g} \quad (\text{II.4.3})$$

olarak elde edilir.

Cauchy'nin bu formüllerini elde ettikten sonra şimdiki dual duruma bakalım. Projektif geometride verilen teoremlerin dualleri de teorem olduğu gibi yukarıda doğrular için elde edilen formüller noktalar için de elde edilebilir, yani

$$F_X = F_{P'} - F_P + \frac{1}{2} T_{P/X} \quad (\text{II.4.4})$$

olur. Burada  $T_{P/X} = \int r^2 d\theta$  ( $P$ ) nin  $E$  de sabit bir  $X$  noktasına göre kutupsal atalet momenti ve  $r = |PX|$  de  $X$  in  $P$  ye olan uzaklığıdır.

$E$  haretetli düzleminin iki sabit paralel  $g_1$ ,  $g_2$  doğrusu  $B$  hareteti esnasında  $E'$  sabit düzleminde iki paralel eğri oluştururlar. İki doğru arasındaki uzaklık  $\delta$ ,  $g_1$  ve  $g_2$  nin  $P$  pol noktasına olan uzaklıklar sırasıyla  $a_1$  ve  $a_2$ ,  $S$  Steiner noktasına uzaklıklarını  $b_1$  ve  $b_2$  olmak üzere  $a_2 = a_1 + \delta$  ve  $b_2 = b_1 + \delta$  dir. (II.4.2) den

$$L_{g_2} = \int a_2^2 d\theta = \int (a_1 + \delta)^2 d\theta = \int a_1^2 d\theta + \delta \int d\theta$$

yada

$$L_{g_2} = L_{g_1} + 2\pi v \delta \quad (\text{II.4.5})$$

olur. ( $P$ ) haretetli pol eğrisinin  $g_2$  doğrusuna göre atalet momenti

$$T_{P/g_2} = \int a_2^2 d\theta = \int (a_1 + \delta)^2 d\theta$$

yada

$$T_{P/g_2} = T_{P/g_1} + 2\delta L_{g_1} + 2\pi v \delta^2 \quad (\text{II.4.6})$$

olarak elde edilir. (II.4.3) formülünden ( $g_2$ ) nin sınırladığı alan

$$F_{g_2} = F_{P'} - F_P + \frac{1}{2} T_{P/g_2}$$

veya

$$F_{g_2} = F_{g_1} + \delta L_{g_1} + \pi v \delta^2 \quad (\text{II.4.7})$$

olarak elde edilir [16].

$E$  haretetli düzleminde sabit  $g_1$  ve  $g_2$  doğrusu bir  $X$  noktasında kesişsin ve aralarındaki açı  $\alpha$  olsun.  $g_1$  ve  $g_2$  doğrusunun  $P$  pol noktasına olan uzaklıklar sırasıyla  $a_1$  ve  $a_2$  ile gösterilsin. Burada  $|PX| = r$  olmak üzere

$$a_1^2 + a_2^2 - 2a_1 a_2 \cos\alpha = a^2 \sin^2 \alpha \quad (\text{II.4.8})$$

bağıntısı elde edilir. Bu eşitliğin her iki tarafının integrali alınırsa

$$\frac{T_P}{g_1} + \frac{T_P}{g_2} - 2D_{P/g_1 g_2} \cos\alpha = T_P / X \sin^2 \alpha \quad (\text{II.4.9})$$

bulunur. Burada

$$D_{P/g_1 g_2} = \int a_1 a_2 d\theta$$

integrali, ( $P$ ) hareketli pol eğrisinin  $g_1$  ve  $g_2$  doğrularına göre bölüm momenti olarak adlandırılır [16]. (II.4.3), (II.4.4) ve (II.4.9) denklemlerinden

$$F_{g_1} + F_{g_2} - D_{P/g_1 g_2} \cos\alpha = F_X \sin^2 \alpha + (F_P - F_P)(1 + \cos^2 \alpha) \quad (\text{II.4.10})$$

yada

$$F_{g_1} + F_{g_2} - D_{P/g_1 g_2} \cos\alpha = 2F_X - \frac{1}{2} T_P / X (1 + \cos^2 \alpha) \quad (\text{II.4.11})$$

bağıntısı elde edilir.

$E$  hareketli düzleminde verilen  $g_1$  ve  $g_2$  doğrusunun  $X$  kesişme noktasından geçen bir başka doğru  $g_3$  ve bu doğrular arasındaki açılar  $\gamma_i = \angle g_j g_k$  ( $i, j, k = 1, 2, 3$  dairesel permütasyon) olmak üzere  $\gamma_1 + \gamma_2 + \gamma_3 = 0$  olsun.  $E$  hareketli düzleminde bir  $Q$  noktasının  $g_j$  doğrularına olan uzaklıği  $q_j = |Qg_j|$  olmak üzere

$$q_1 \sin \gamma_1 + q_2 \sin \gamma_2 + q_3 \sin \gamma_3 = 0 \quad (\text{II.4.12})$$

bağıntısı vardır. Burada  $Q=P$  veya  $Q=S$ , yani  $q_j = a_j$  veya  $q_j = b_j$  olarak seçilir ve integral alınırsa

$$L_{g_1} \sin \gamma_1 + L_{g_2} \sin \gamma_2 + L_{g_3} \sin \gamma_3 = 0 \quad (\text{II.4.13})$$

elde edilir.

Buna göre iki doğrunun zarf eğrilerinin çevre uzunlıklarının bilinmesiyle, bu ortak nokta sayesinde üçüncü bir doğrunun zarf eğrisinin çevre uzunluğu bulunabilir.

(II.4.5) uzunluk formülü yardımıyla  $E$  hareketli düzleminde paralel herhangi bir  $h$  doğrusunun zarf eğrisinin çevre uzunluğu da

hesaplanabilir.  $h$ ,  $X$  noktasına göre  $g_3$  doğrusuna parel olarak  $\delta$  kadar ötelemiş bir doğru olsun. Böylece (II.4.5) den

$$L_h = \frac{1}{\sin(\gamma_1 + \gamma_2)} (L_{g_1} \sin \gamma_1 + L_{g_2} \sin \gamma_2) + 2\pi v \delta \quad (\text{II.4.14})$$

elde edilir.

Holditch Teoreminin kabulüne dual karşılık şu şekilde

düşünülebilir. Eğer  $g_1$  ve  $g_2$  doğrularının zarf eğrileri aynı eğri ise o zaman,

$$L_{g_1} = L_{g_2}$$

olur ve dolayısıyla (II.4.14) ifadesi de

$$L_h = \frac{\sin \gamma_1 + \sin \gamma_2}{\sin(\gamma_1 + \gamma_2)} L_{g_1} + 2\pi v \delta \quad (\text{II.4.15})$$

olur. Bu ifadeyi sade bir şekilde yazmak için

$$A = \frac{\sin \gamma_1 + \sin \gamma_2}{\sin(\gamma_1 + \gamma_2)} = \frac{\cos \frac{\gamma_1 - \gamma_2}{2}}{\cos \frac{\gamma_1 + \gamma_2}{2}}$$

olduğu kabul edilirse

$$L_h = A L_{g_1} + 2\pi v \delta \quad (\text{II.4.16})$$

olur. Eğer  $L_h = L_{g_3} + 2\pi v \delta$  değeri yerine yazılırsa

$$\frac{L_{g_3}}{L_{g_1}} = A$$

olacağından,  $L_{g_3}/L_{g_1}$  zarf eğrilerinin çevre uzunlukları oranı sadece

$\gamma_j$  açılarına bağlıdır.  $g_1$  ve  $g_2$  nin ortak zarf yörungesi kendi dönmeye sayısı sayesinde B kapalı hareketinin v dönmeye sayısını belirtir ve zarf eğrilerinin eğimi  $2\pi v$  dür [16].

Elde edilen bu formüllere benzer olarak zarf eğrilerinin atalet momentleri ve alanları için de elde etmeye çalışalım. (II.4.3) ve (II.4.4) den dolayı  $v = q_i = a_i$  için (II.4.12) elemanter bağıntısına dayanarak iki tane formül elde edeceğiz.

$$1 - \frac{\sin^2 \gamma_1}{\sin^2 \gamma_3} - \frac{\sin^2 \gamma_2}{\sin^2 \gamma_3} = 2 \frac{\sin \gamma_1}{\sin \gamma_3} \frac{\sin \gamma_2}{\sin \gamma_3} \cos \gamma_3$$

bağıntısında

$$\lambda_j = \frac{\sin\gamma_j}{\sin\gamma_3}, \quad j=1,2$$

gösterimi yapılarak

$$1 - \lambda_1^2 - \lambda_2^2 = 2\lambda_1\lambda_2 \cos\gamma_3$$

eşitliği elde edilir. (II.4.12) de  $\alpha_j = \alpha_i$  olduğu kabul edilirse

$$-\alpha_3 \sin\gamma_3 = \alpha_1 \sin\gamma_1 + \alpha_2 \sin\gamma_2$$

olur. Her iki tarafın karesi alınıp  $\theta$  ya göre integral alınırsa

$$T_{P/g_3} = \lambda_1^2 T_{P/g_1} + \lambda_2^2 T_{P/g_2} + 2\lambda_1\lambda_2 D_{P/g_1 g_2} \quad (\text{II.4.17})$$

elde edilir. (II.4.3) ve (II.4.4) ifadeleri (II.4.17) de gözönüne alınırsa

$$F_{g_3} = \lambda_1^2 F_{g_1} + \lambda_2^2 F_{g_2} + (F_P, -F_P) 2\lambda_1\lambda_2 \cos\gamma_3 + \lambda_1\lambda_2 D_{P/g_1 g_2} \quad (\text{II.4.18})$$

bulunur. Buradan (II.4.9) yardımıyla

$$\sin 2\gamma_1 T_{P/g_1} + \sin 2\gamma_2 T_{P/g_2} + \sin 2\gamma_3 T_{P/g_3} + 2\sin\gamma_1 \sin\gamma_2 \sin\gamma_3 T_{P/X} = 0 \quad (\text{II.4.19})$$

elde edilir. Böylece (II.4.3) ve (II.4.4) den

$$\sin 2\gamma_1 F_{g_1} + \sin 2\gamma_2 F_{g_2} + \sin 2\gamma_3 F_{g_3} + 2\sin\gamma_1 \sin\gamma_2 \sin\gamma_3 (F_X + F_P, -F_P) = 0 \quad (\text{II.4.20})$$

eşitliği elde edilir.

Şimdi tekrar Holditch Teoreminin kabullerine uygun olarak  $g_1$  ve  $g_2$  zarf eğrilerinin sınırladığı bölgelerin alanlarının eşit olmasını istiyoruz. Bu durumda  $F_{g_1} = F_{g_2}$  olacağından (II.4.3) den  $T_{P/g_1} = T_{P/g_2}$  olur. Böylece (II.4.19) ve (II.4.20) ifadelerinde sırasıyla  $F_{g_1} = F_{g_2}$  ve  $T_{P/g_1} = T_{P/g_2}$  olduğu gözönüne alınırsa zarf eğrilerinin alanları ve atalet momentleri için Holditch Formülünün karşılıkları olan formüller elde edilmiş olur. Bu ifadeler elde edilen yörüngelerle birlikte pol eğrilerine de bağlıdır.

#### II.4.1 Kinematik Fonksiyonellerin Sınıflandırılması

Şimdiye kadar  $B=E/E'$  kapalı hareketi esnasında elde ettiğimiz

$K_F$  kinematik fonksiyonellerin cümlesini gösterelim. Bunların sınıflandırılmasını aşağıdaki şekilde yapabiliriz.

$K_F$  üzerinde sadece B hareketine bağlı olan kinematik fonksiyoneller E ve E' düzleminde sadece B sayesinde belirlenmiş olan ve geometrik olarak teşkil edilen kavramlardan elde edilen fonksiyonellerdir. Bunlar birbiri üzerinde yuvarlanan (P) ve (P') pol egrileri ile ilgili olan  $L_p$ ,  $L_{p'}$ ,  $F_p$  ve  $F_{p'}$ , v.b. dir. S ve S' Steiner noktaları (P) ve (P') pol egrilerinin ağırlık merkezleri olduğundan burada ayrıca belirtilmemiştir.

B hareketinde nokta doğru v.b. gibi elemanların yörüngeleri ile ilgili kinematik fonksiyoneller ise  $L_g$ ,  $F_g$ ,  $F_X$  ve  $T_{X/P}$  gibi fonksiyonellerdir.

$K_F$  üzerindeki karma kinematik fonksiyoneller ise B kapalı hareketini belirleyen (P) ve (P') pol egrileri ile E ve E' nün elemanları tarafından belirlenen  $T_{P/g}$ ,  $D_{P/g_1 g_2}$  gibi kinematik fonksiyonellerdir.

## II.5 HELİSEL EĞRİLER VE DÜZLEM KİNEMATİĞİ

Uzayda bir  $k'$  çatısına göre bir  $k$  helisel eğrisinin, helisel eksen doğrultusunda bir dik izdüşümle düzlemede incelenmesi aslında bir  $X$  noktasının belirlediği  $OX$  vektörünün taradiği bölgenin yüzey alanının incelenmesine benzer olarak yapılır. Eğer  $k'$  çatısını oluşturan baz vektörlerinin oluşturmuş olduğu yörüngelere eğrileri düzleme izdüşürüğünde bir düzlemsel hareketin yörüngelere eğrileri olarak düşünülürse o zaman J. Steiner'in formülleriyle ilgili teoremler ve uyarılar helisel eğriler üzerine uyarlanabilir.

Bir işin demeti veya üç boyutlu projektif uzayın lineer işin kompleksi PLÜCKER doğru koordinatları yardımıyla belirlenebilir. Projektif uzayın  $\mathbb{P}^3$  doğrularından meydana gelen bu oluşum bir Öklid vîda hareketinin yörüngelere normalerinin tamamı olarak düşünülebilir. Şimdi S. LIE'nin [17] de yaptığı gibi bütün teğetleri işin demetine ait olan düzgün uzay eğrilerini gözönüne alalım. Bu helisel eğriler ilginç özelliklere sahiptir. Örneğin her noktasındaki oskulator düzlem, bir  $P$  noktasının normal düzlem eğrileriyle örtülüdür. Helisel eğrilerin bilinen örnekleri vîda eğrileri olarak da değerlendirilen üçüncü dereceden uzay eğrileridir. Kartezyen koordinat sisteminde z-ekseni bir vîda eksenine olarak seçilirse o zaman  $P(x,y,z)$  noktasında  $(dx, dy, dz)$  vektörü doğrultusunda

$$xdy - ydx = cdz \quad (\text{II.5.1})$$

PFAFF diferensiyel denklemi helisel eğrileri sağlar [18]. Burada  $c$ ,  $c > 0$  olduğunda helisel parametre,  $c < 0$  olduğunda da vîda parametresidir.

(II.5.1) de diferensiyel denklemi verilen bu eğri,  $x = x(t)$ ,  $y = y(t)$ ,  $t_0 \leq t \leq t_1$ , olmak üzere  $C^1$ -sınıfından diferensiyellenebilir bir

eğri olsun. (II.5.1) de integral alınmasıyla

$$z = \frac{1}{c} \int_{t_0}^t (xdy - ydx) + z_0 \quad (\text{II.5.2})$$

elde edilir. Geometrik olarak bu  $z=0$  düzlemdir ve  $k'$  çatısının belirlenmesiyle  $k$  helisel eğrilerinin çatısı olarak değerlendirilebilir.  $z_0$  integral sabitinin değiştirilmesiyle  $k$  çatısının bazı vektörlerine ilişkin helisel eğrilerin bir sınıfı elde edilir.

(II.5.2) de integrasyondaki  $xdy - ydx$  ifadesi

$$xdy - ydx = \begin{vmatrix} x & dx \\ y & dy \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & x & x+dx \\ 1 & y & y+dy \end{vmatrix}$$

şeklinde yazılabilir. Bu elementer analitik geometri formüllerine göre köşeleri 0, X ve  $X+dx$  olan üçgenin yüzey alanına eşittir. Burada  $x=OX$  yer vektörü ve  $x+dx$  de komşu noktaya ait bir yer vektörü olarak düşünülecektir. Böylece

$$\frac{c}{2} (z - z_0) = \frac{1}{2} \int_{t_0}^t (xdy - ydx) = F_{OX} \quad (\text{II.5.3})$$

ifadesi  $OX$  vektörü tarafından taraanın bölgenin alanı olarak değerlendirilebilir. Eğer (II.5.3) de  $z - z_0 = z_X$  denilirse o zaman

$$\frac{c}{2} z_X = F_{OX} \quad (\text{II.5.4})$$

elde edilir. Bunu bir teoremlé ifade edelim.

**II.5.1 Teorem:** Düzlemdede bir  $OX$  vektörünün taradiği bölgenin alanı,  $k'$  çatısına göre bir  $k$  helisel eğrisine ait  $z_X$  farkının  $\frac{c}{2}$  ile çarpılmasıyla elde edilir.

Şimdi  $z=0$  düzleminde  $k'$  çatısının bazı vektörlerinin oluşturmuş olduğu eğriyi bir düzlemsel hareketin yörüngesi olarak ifade edeceğiz. Burada  $z=0$  düzleminin E hareketli ve  $E'$  sabit düzlemleri tarafından katlı olarak örtüldüğünü düşünmemiz yeterlidir. E hareketli düzlemi  $\{0; x_1, x_2\}$ ,  $E'$  sabit düzlemi de  $\{0'; x'_1, x'_2\}$  koordinat

sistemiyle belirlensin ve E hareketli E' sabit düzlemi üzerine yerleştirilsin. E'nin E' ye göre dönmesi  $\theta$  dönmeye açısı ile belirlensin. Şimdi aşağıdaki kolon vektörlerini gözönüne alalım;

E' sabit düzlemine göre

$$\mathbf{O}'\mathbf{X} = \begin{bmatrix} x'_1 \\ x'_2 \end{bmatrix}, \quad \mathbf{O}'\mathbf{O} = \begin{bmatrix} u'_1 \\ u'_2 \end{bmatrix}$$

E hareketli düzleminde ise

$$\mathbf{OX} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}, \quad \mathbf{OO'} = \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}$$

olsun. E deki bir X noktası için

$$\Omega = \begin{bmatrix} \cos\theta & -\sin\theta \\ \sin\theta & \cos\theta \end{bmatrix}$$

bir ortogonal matris olmak üzere

$$\begin{bmatrix} x'_1 \\ x'_2 \end{bmatrix} = \Omega \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} u'_1 \\ u'_2 \end{bmatrix} = \Omega \begin{bmatrix} x_1 - u_1 \\ x_2 - u_2 \end{bmatrix}$$

ifadesi yazılabilir. Ayrıca

$$\begin{bmatrix} u'_1 \\ u'_2 \end{bmatrix} = -\Omega \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}$$

dir. Eğer  $\theta$  ve  $u_j$ ,  $j=1,2$ , tanım bölgelerinin tamamında t reel zaman parametresine göre diferensiellenebilir fonksiyonlar ise E/E' hareketi ani dönmeye olarak gözönüne alınır.  $\dot{\theta}$  açısal hızı için  $\dot{\theta} = \frac{d\theta}{dt} \neq 0$  olsun. E hareketli düzleminde P pol noktasının koordinatları

$$p_1 = u_1 + \frac{du_2}{d\theta}, \quad p_2 = u_2 - \frac{du_1}{d\theta}$$

dir. E de tesbit edilmiş sabit bir X noktasının yörüngə teğeti

$$dx'_1 = -(x_2 - p_2)d\theta, \quad dx'_2 = (x_1 - p_1)d\theta$$

şeklinde bulunur. Ayrıca (II.5.3) yardımıyla O'X vektörü tarafından taraanın bölgenin alanı aşağıdaki şekilde elde edilir:

$$F_{O'X} = \frac{1}{2} \phi \{ x_1^2 + x_2^2 - 2a_1 x_1 - 2a_2 x_2 \} + F_{O'O} \quad (\text{II.5.5})$$

dır. Burada  $O'0$  vektörü tarafından terapan bölgein alanı  $F_{O'0}$  olmak üzere

$$2F_{O'0} = \int_{t_0}^t (p_1 u_1 + p_2 u_2) d\theta, \quad \phi = \int_{t_0}^t d\theta = \theta(t) - \theta(t_0), \quad 2a_j \phi = \int_{t_0}^t (p_i + u_i) d\theta$$

dir.

**II.5.2 Teorem:**  $A(a_1, a_2)$  merkezli çember üzerindeki  $X \in E$  noktaları, aynı  $z_X$  farklına sahip k helisel eğrilerini belirlerler.

$E/E'$  hareketi  $T > 0$  periyoduna sahip bir kapalı hareket olarak düşünülsü (II.5.5) formülü (I.2.19) formülüne, yani

$$F_X = \pi v \{ x_1^2 + x_2^2 - 2s_1 x_1 - 2s_2 x_2 \} + F_0$$

eşitliğine dönüşür. (II.5.3) e göre

$$\frac{c}{2} [z(t+T) - z(t)] = F_X$$

olarak yazılabilir.  $k'$  çatısının hareketi başlangıç noktasının seçilişinden bağımsız olduğundan

$$H = H_X = z(t+T) - z(t) = \frac{2}{c} F_X \quad (\text{II.5.6})$$

ifadesi k helisel eğrisinin hareket yüksekliği olarak adlandırılabilir [18]. Bu integral invariyantına göre  $F_X > 0$  ise  $H_X$  minimum hareket yüksekliğidir. Teorem (II.5.2) yardımıyla  $E/E'$  hareketinde S Steiner noktası için aşağıdaki teorem verilebilir.

**II.5.3 Teorem:**  $S(s_1, s_2)$  merkezli çember üzerindeki  $X \in E$  noktaları, aynı  $H$  hareket yüksekliğine sahip helisel eğrileri belirlerler.

Şimdi kapalı helisel eğrileri gözönüne alalım. Helisel eğri kapalı olduğunda  $H_X = 0$  olacağından  $F_X = 0$  olmak zorundadır. (I.2.19) dan

$$(x_1 s_1)^2 + (x_2 - s_2)^2 = s_1^2 + s_2^2 - \frac{1}{\pi v} F_0 = r_0^2 \geq 0 \quad (\text{II.5.7})$$

yada daha açık olarak

$$[s_1 u_1 d\theta]^2 + [s_2 u_2 d\theta]^2 \geq 2\pi v s(u_1 p_1 + u_2 p_2) d\theta$$

dir. (II.5.7) denklemi  $E$  hareketli düzleminde S Steiner noktası merkezli bir  $k_0$  çemberinin denklemidir ve bu çemberin noktaları kapalı helisel eğrileri belirlerler. Eğer  $r_0 = 0$  ise  $k_0$  merkezine

bützür ve S Steiner noktası bir kapalı helisel eğriyi belirler. Böylece E hareketli düzleminin bir doğrusu üzerinde bir kapalı helisel eğriyi belirleyen en fazla iki real noktası vardır. Buna göre şu teoremi ifade edebiliriz.

**II.5.4 Teorem:** Kapalı bir helisel eğri, helisel eksen doğrultusunda bir düzleme dik projeksiyonla bir bölgeyi sınırlar [18].

Bu özellikleri sağlayan helisel eğri örneklerini W.Wunderlich ortaya koymuştur [19].

(I.2.19) Steiner formülüne dayanan düzlemsel kinematiğin sonuçları bizi (II.5.6)ının kullanılmasıyla helisel eğrilerle ilgili teorem ve formüllere götürür.

E hareketli düzleminde AB doğru parçası üzerinde bir noktası X olmak üzere (II.3.16) da

$$F_X = \frac{1}{d} \{ bF_A + aF_B \} - \pi v ab$$

formülü verildi. A, B ve X noktaları tarafından belirlenen helisel eğrilerin hareket yükseklikleri sırasıyla  $H_A$ ,  $H_B$  ve  $H_X$  olmak üzere (II.5.6)ının kullanılmasıyla

$$H_X = \frac{1}{d} \{ bH_A + aH_B \} - 2\pi v \frac{ab}{c} \quad (\text{II.5.8})$$

bağıntısı elde edilir. Eğer A ve B noktaları kapalı helisel eğrileri belirlerlerse X'in belirlediği eğrinin hareket yüksekliği

$$H_X = -2\pi v \frac{ab}{c}$$

olur. X ve Y noktaları için karma alan formülü (II.3.13) de

$$F_{XY} = \frac{1}{2} \{ F_X + F_Y - \pi v d^2 \}$$

şeklinde ifade edilmiştir. Buna göre  $k_0$  çemberi üzerinde X ve Y noktası için karma alan  $F_{XY}=0$  ise, X ve Y noktasının belirlediği helisel eğrilerin  $H_X$  ve  $H_Y$  hareket yükseklikleri için (II.5.6) dan dolayı

$$H_X + H_Y = 2\pi v \frac{d^2}{c}$$

eşitliği bulunur.

$E$  de doğrudan üç nokta için elde (II.3.16) formülü kapalı olmayan bir  $E/E'$  hareketi için de elde edilir ve

$$F_{0'X} = \frac{1}{d} \{ bF_{0'A} + F_{0'B} \} - \frac{1}{2} ab\phi \quad (\text{II.5.9})$$

olarak bulunur. Buna göre,  $A$  ve  $B$  noktalarının belirledikleri helisel eğriler sırasıyla  $k_A$  ve  $k_B$  olmak üzere (II.5.4) ve (II.5.9) birlikte gözönüne alınırsa

$$z_X = \frac{1}{d} \{ bz_A + az_B \} - \frac{ab}{c} \phi$$

eşitliği bulunur.

Şimdi ise  $E/E'$  kapalı hareketinde  $v=0$  durumunu inceleyelim.  $v=0$  durumunda  $E$  de belirlenmiş bir  $X$  noktasının yörüngesi alanı için (II.2.8) de

$$F_X = F_0 - \{ x_1 p_1 + x_2 p_2 \}$$

formülü verilmiştir. Buradan (II.5.6) ile birlikte

$$H_X = H_0 - \frac{2}{c} \{ x_1 p_1 + x_2 p_2 \}$$

elde edilir. Doğrudan  $A$ ,  $B$  ve  $X$  noktaları için (II.3.16) ve (II.5.8) den dolayı

$$F_X = \frac{1}{d} \{ bF_A + aF_B \}, \quad H_X = \frac{1}{d} \{ bH_A + aH_B \}$$

olarak yazılabilir. Buna göre hareketli  $E$  düzleminin herhangi bir doğrusu üzerinde kapalı bir helisel eğriyi belirleyen bir nokta daima vardır.

## II.6 KİнемatİK OLARAK MEYDANA GELEN KAPALI YÜZEYLERİN HACMİ

Üç boyutlu Öklid uzayının kapalı hareketinde sabit uzay  $R'$  ve hareketli uzay da  $R$  olsun.  $R'$  ve  $R$  uzaylarını temsil eden koordinat sistemleride sırasıyla  $\{0'; e'_1, e'_2, e'_3\}$  ve  $\{0; e_1, e_2, e_3\}$ ,

$$\langle e'_i, e'_j \rangle = \langle e_i, e_j \rangle = \delta_{ij}, \quad i, j \leq 3,$$

olsunlar.  $R'$  ve  $R$  aynı şekilde yönlendirilmiş, yani bir  $\lambda$  ortogonal dönüşümle birbirlerine dönüştürülebilirler. Buna göre

$$E' = \begin{bmatrix} e'_1 \\ e'_2 \\ e'_3 \end{bmatrix} \quad \text{ve} \quad E = \begin{bmatrix} e_1 \\ e_2 \\ e_3 \end{bmatrix}$$

olmak üzere

$$E = A E' , \quad A A^T = A^T A = I_3 \quad (\text{II.6.1})$$

olacak şekilde bir  $A$  ortogonal matrisi vardır.  $R/R'$  hareketi  $t_1, t_2$  ve  $t_3$  parametrelerine bağlı olsun. Ohalde  $d$  dış türevi göstermek üzere

$$dE = dAE' + A dE'$$

olur. Burada

$$E' = \lambda^T E \quad \text{ve} \quad dE' = 0$$

eşitlikleri gözönüne alınırsa

$$dE = dA A^T E$$

eşitliği elde edilir. Burada

$$dA A^T = \Omega$$

denilirse

$$dE = \Omega E \quad (\text{II.6.2})$$

olur. Ayrıca  $A A^T = I$  da diferansiyel alınırsa

$$dA A^T + A dA^T = 0$$

veya

$$\Omega + \Omega^T = 0$$

olur ki buda  $\Omega$  nin antisimetrik matris olduğunu gösterir. Ohalde

$\Omega$  matrisi

$$\Omega = \begin{bmatrix} 0 & w_3 & -w_2 \\ -w_3 & 0 & w_1 \\ w_2 & -w_1 & 0 \end{bmatrix}$$

biçiminde yazılır ve

$$\begin{bmatrix} de_1 \\ de_2 \\ de_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & w_3 & -w_2 \\ -w_3 & 0 & w_1 \\ w_2 & -w_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e_1 \\ e_2 \\ e_3 \end{bmatrix}$$

matris eşitliğinden

$$de_j = w_k e_j - w_j e_k \quad (i, j, k = 1, 2, 3, \text{ dairesel permütasyon}) \quad (\text{II.6.3})$$

elde edilir. Burada  $w_j$  ler PFaff formlarıdır ve integrallenebilme şartlarını sağlarlar.  $\wedge$ , 1-formlar arasındaki alterne çarpım olmak üzere (II.6.3) den diferansiyel alınır ve  $d$  nin özelliği kullanılırsa

$$d(de_j) = dw_k e_j + w_k \wedge de_j - dw_j e_k - w_j \wedge de_k = 0 \quad (\text{II.6.4})$$

olur. Burada (II.6.3) gözönüne alınırsa

$$(w_j \wedge w_i + dw_k) e_j + (w_k \wedge w_i - dw_j) e_k = 0$$

elde edilir.  $e_j$  ve  $e_k$  baz vektörleri olduğundan

$$dw_k = w_j \wedge w_j$$

$$dw_j = w_k \wedge w_i \quad (\text{II.6.5})$$

$$dw_i = w_j \wedge w_k$$

olur.  $B_3$  hareketinin öteleme kısmı

$$0'0 = u = u_1 e_1 + u_2 e_2 + u_3 e_3$$

olmak üzere

$$d0'0 = du = \sigma_1 e_1 + \sigma_2 e_2 + \sigma_3 e_3 \quad (\text{II.6.6})$$

dür. Burada tekrar diferansiyel alınırsa  $d\sigma = 0$ , yani

$$d\sigma = d\sigma_1 e_1 + \sigma_1 \wedge de_1 + d\sigma_2 e_2 + \sigma_2 \wedge de_2 + d\sigma_3 e_3 + \sigma_3 \wedge de_3 = 0$$

olur. (II.6.3) deki değerler yerine yazılır ve  $e_1$ ,  $e_2$  ve  $e_3$  ün baz vektörleri olduğu gözönüne alınırsa

$$\delta\sigma_j = \sigma_j \wedge w_k - \sigma_k \wedge w_j \quad (i, j, k = 1, 2, 3, \text{ dairesel}) \quad (\text{II.6.7})$$

bulunur.

$B_3$  hareketine parametre uzayında bir küre ile bağlantılı  $G$  bölgesi karşılık getirilsin ve kapalı yönlendirilmiş  $R=R(G)=\partial G$  yüzeyi tarafından sınırlanmış olsun. Bu takdirde hareketli uzayın noktaları sabit uzayda,  $B_3$  yardımıyla elde edilen  $B_2$  kapalı uzay hareketi esnasında yörünge yüzeyleri oluştururlar. Hareketli uzayda tesbit edilmiş bir nokta  $X$  ise

$$\begin{aligned} OX &= x_1 e_1 + x_2 e_2 + x_3 e_3 \\ O'X &= 0'0 + OX \end{aligned} \quad (\text{II.6.8})$$

olur. Sabit uzaya göre hareketli uzayın dönmesi  $w$  vektörü ile belirlenir ve

$$w = w_1 e_1 + w_2 e_2 + w_3 e_3 \quad (\text{II.6.9})$$

dür. (II.6.8) den diferensiyel alınırsa

$$dx' = du + dx = \sigma + dx$$

olur. Burada

$$dx = x_1 de_1 + x_2 de_2 + x_3 de_3$$

dür ve  $x$  vektörel çarpımı göstermek üzere (II.6.3) den  $de_j$  değerleri yerine yazılırsa

$$dx = wxx \quad (\text{II.6.10})$$

elde edilir ve buradan

$$dx' = \sigma + wxx \quad (\text{II.6.11})$$

bulunur. Bu vektör hareketli uzayın baz vektörleri cinsinden

$$dx' = \tau_1 e_1 + \tau_2 e_2 + \tau_3 e_3 \quad (\text{II.6.12})$$

şeklinde yazılabilir. Burada

$$\tau_j = \sigma_i + x_j w_k - x_k w_j \quad (i, j, k = 1, 2, 3, \text{ dairesel}) \quad (\text{II.6.13})$$

dir.

$B_3$  hareketi esnasında hareketli uzayda sabit bir  $X$  noktasının

meydana getirdiği yüzeyin hacim elementi

$$dJ_X = \tau_1 \wedge \tau_2 \wedge \tau_3 \quad (\text{II.6.14})$$

dır. W bir PFAFF formu olmak üzere Stoks'un

$$\int_G dW = \int_{R(G)} W$$

genel formülüne göre bu integrale bir sınır integrali gözüle baktılabilir. Böylece

$$J_X = \int_G dJ_X$$

eşitliği gözönüne alınırsa bu integral, hareketli uzayda bir X noktasının kinematik olarak meydana getirdiği yörunge yüzeyinin hacmini verir. Eğer (II.6.13) ifadesi (II.6.14) de yerine yazılır ve integralde yerine konursa  $x_i$  lere göre bir kuadratik polinom elde edilir. Ohalde

$$J_X = \int_G \tau_1 \wedge \tau_2 \wedge \tau_3$$

ve burada

$$\begin{aligned} \tau_1 \wedge \tau_2 \wedge \tau_3 &= \sigma_1 \wedge \sigma_2 \wedge \sigma_3 + (\sigma_1 \wedge \omega_2 \wedge \omega_3) x_1^2 + (\sigma_2 \wedge \omega_3 \wedge \omega_1) x_2^2 + (\sigma_3 \wedge \omega_1 \wedge \omega_2) x_3^2 \\ &\quad + (\sigma_1 \wedge \omega_2 \wedge \omega_1 + \sigma_1 \wedge \sigma_3 \wedge \omega_3) x_1 x_2 + (\sigma_2 \wedge \sigma_3 \wedge \omega_1 + \sigma_2 \wedge \omega_2 \wedge \omega_1) x_1 x_3 \\ &\quad + (\sigma_3 \wedge \sigma_1 \wedge \omega_2 + \sigma_3 \wedge \sigma_2 \wedge \omega_1) x_2 x_3 + (\sigma_2 \wedge \omega_2 \wedge \omega_3 - \sigma_1 \wedge \omega_1 \wedge \omega_3) x_1 x_2 \\ &\quad + (\sigma_1 \wedge \omega_1 \wedge \omega_2 - \sigma_3 \wedge \omega_3 \wedge \omega_2) x_1 x_3 + (\sigma_3 \wedge \omega_3 \wedge \omega_1 - \sigma_2 \wedge \omega_2 \wedge \omega_1) x_2 x_3 \end{aligned}$$

dir. Uygun bir öteleme ile  $x_i$  lere göre birinci dereceden lineer terimlerin katsayıları sıfır, yanı

$$\sigma_1 \wedge \omega_2 \wedge \omega_3 + \sigma_1 \wedge \sigma_3 \wedge \omega_3 = 0$$

$$\sigma_2 \wedge \sigma_3 \wedge \omega_3 + \sigma_2 \wedge \omega_1 \wedge \omega_1 = 0$$

$$\sigma_3 \wedge \sigma_1 \wedge \omega_2 + \sigma_3 \wedge \sigma_2 \wedge \omega_2 = 0$$

veya

$$\int_G \sigma_k \wedge \sigma_i \wedge \omega_j + \sigma_k \wedge \sigma_j \wedge \omega_i = 0 \quad (\text{II.6.15})$$

olur. Benzer şekilde uygun bir dönme ile de karışık terimlerin katsayıları sıfır, yanı

$$\omega_2 \wedge \omega_3 - \sigma_1 \wedge \omega_1 \wedge \omega_3 = 0$$

$$\sigma_1^{\Lambda w_1 \Lambda w_2} - \sigma_3^{\Lambda w_3 \Lambda w_2} = 0$$

$$\sigma_3^{\Lambda w_3 \Lambda w_1} - \sigma_2^{\Lambda w_2 \Lambda w_1} = 0$$

veya

$$\int_G \sigma_i^{\Lambda w_i \Lambda w_k} - \sigma_j^{\Lambda w_j \Lambda w_k} = 0 \quad (\text{II.6.16})$$

olur ve geriye

$$\int_G \sigma_1^{\Lambda \sigma_2 \Lambda \sigma_3} = \int_G \sigma_1^{\Lambda \sigma_2 \Lambda \sigma_3} + \int_G (\sigma_1^{\Lambda w_2 \Lambda w_3}) x_1^2 + \int_G (\sigma_2^{\Lambda w_3 \Lambda w_1}) x_2^2 + \int_G (\sigma_3^{\Lambda w_1 \Lambda w_2}) x_3^2$$

kalır ki.

$$\lambda_i = \int_G \sigma_i^{\Lambda w_i \Lambda w_k} \quad (i, j, k = 1, 2, 3, \text{ dairesel}) \quad (\text{II.6.17})$$

gösterimi kullanılırsa

$$J_X = J_0 + \lambda_1 x_1^2 + \lambda_2 x_2^2 + \lambda_3 x_3^2 \quad (\text{II.6.18})$$

elde edilir. Burada

$$J_0 = \int_G dJ_0 = \int_G \sigma_1^{\Lambda \sigma_2 \Lambda \sigma_3}$$

olup  $dJ_0$  hareketli uzayın 0 orijin noktasının yörüngə yüzeyinin hacim elementi ve  $J_0$  da 0 nun yörüngə yüzeyinin hacmidir [20]. Buna göre aşağıda teoremi verebiliriz.

**II.6.1 Teorem:** Aynı  $J_X$  hacmine sahip yörüngə yüzeylerini oluşturan X noktaları hareketli uzayda bir  $\Phi_X$  kuadratlığı Üzerinde bulunurlar. Farklı  $J_X$  değerleri için de bu noktalar hareketli uzayda farklı kuadratikler Üzerinde bulunurlar[20].

Hareketli uzayda iki tane farklı X ve Y noktasını birleştiren doğru Üzerinde bir Q noktası alalım. Bu durumda  $\lambda$ ,  $\mu$  pozitif sayılar olmak üzere

$$q_j = \lambda x_j + \mu y_j, \quad \lambda + \mu = 1 \quad (\text{II.6.19})$$

bağıntısı yazılabilir. Q noktasının yörüngə yüzeyinin hacmi

$$J_Q = J_0 + \lambda_1 q_1^2 + \lambda_2 q_2^2 + \lambda_3 q_3^2$$

dir. Bu ifadede (II.6.19) gözönüne alınırsa

$$J_Q = \lambda^2 J_X + 2\lambda\mu J_{XY} + \mu^2 J_Y \quad (\text{II.6.20})$$

olarak elde edilir. Burada

$$J_{XY} = J_{YX} = J_0 + \lambda_1 x_1 y_1 + \lambda_2 x_2 y_2 + \lambda_3 x_3 y_3 \quad (\text{II.6.21})$$

olup  $X$  ile  $Y$  noktalarının karma yörüngे yüzey hacmi olarak adlandırılır [19].

$$J_X - 2J_{XY} + J_Y = \lambda_1 (x_1 - y_1)^2 + \lambda_2 (x_2 - y_2)^2 + \lambda_3 (x_3 - y_3)^2$$

veya

$$J_X - 2J_{XY} + J_Y = \sum_{i=1}^3 \lambda_i (x_i - y_i)^2 \quad (\text{II.6.22})$$

dir. Bu değer (II.6.20) de gözönüne alınırsa

$$J_Q = \lambda J_X + \mu J_Y - \lambda \mu \sum_{i=1}^3 \lambda_i (x_i - y_i)^2 \quad (\text{II.6.23})$$

elde edilir.

Buna göre hareketli uzayda  $X$  ve  $Y$  nokaları arasındaki  $D(X, Y)$  uzaklığını veren bir metriği aşağıdaki şekilde tanımlayabiliriz:

$$D^2(X, Y) = \sum_{i=1}^3 \lambda_i (x_i - y_i)^2 \quad (\text{II.6.24})$$

Seçilen  $X$  ve  $Y$  noktaları için

$$\sum_{i=1}^3 \lambda_i (x_i - y_i)^2 \geq 0$$

olup olmama durumuna göre  $\epsilon = \pm 1$  değerini alacaktır. Tanımlanan bu metrik yardımıyla (II.6.23) eşitliği

$$J_Q = \lambda J_X + \mu J_Y - \epsilon \lambda \mu D^2(X, Y) \quad (\text{II.6.25})$$

şeklinde yazılabilir. Hareketli uzayda XY doğru parçası üzerindeki bir Q noktası için (II.6.19) dan

$$D(X, Q) + D(Q, Y) = D(X, Y)$$

bağıntısı vardır. Eğer

$$\lambda = \frac{D(Q, Y)}{D(X, Y)}, \quad \mu = \frac{D(X, Q)}{D(X, Y)}$$

denilirse

$$J_Q = \frac{1}{D(X, Y)} \{ D(Q, Y) J_X + D(X, Q) J_Y \} - \epsilon D(X, Q) D(Q, Y) \quad (\text{II.6.26})$$

olarak elde edilir ve bu düzlem kinematiğinde çok iyi bilinen Holditch formülünün genelleştirilmesi olan formüle karşılık gelir [20].

Karma yörüngे yüzeyinin hacminin geometrik yorumu için aynı  $\Phi_X$  kuadriğinin farklı  $X$  ve  $Y$  noktalarından hareket edelim. Bu durumda

teorem (II.6.1) den dolayı  $J_X = J_Y$  olur. Eğer P, Q noktası çifti X, Y ye harmonik ise bu durumda

$$\lambda_i p_i q_i = J_X - J_0$$

olur. Diğer taraftan (II.6.21) den dolayı

$$\lambda_i p_i q_i = J_{PQ} - J_0$$

olur. Buradan ise

$$J_{PQ} = J_X \quad (\text{II.6.27})$$

eşitliğini elde edilir. Buna göre aşağıdaki teoremi verebiliriz.

**II.6.2 Teorem:**  $\phi_X$  kuadratığının eşlenik bütün P, Q noktası çiftleri için karma yörüngə yüzey hacmi  $J_{PQ}$ ,  $\phi_X$  üzerindeki bir noktasının  $J_X$  yörüngə yüzey hacmine eşittir [20].

Şimdi  $\phi_X$  üzerinde iki noktası X ve Y olsun. Buna göre (II.6.19) den dolayı Q noktası da  $\phi_X$  üzerinde bulunur ve teorem (II.6.1) den dolayı  $J_X = J_Y = J_Q$  olur. Bu (II.6.25) de gözönüne alınırsa

$$D(X, Y) = 0 \quad (\text{II.6.28})$$

şartı ortaya çıkar. Bunu aşağıda bir teoremlle ifade edelim.

**II.6.3 Teorem:** (II.6.24) de tanımlanan metriğe göre, bir  $\phi_X$  kuadratığının iki X, Y noktası arasındaki uzaklık sıfırdır [20].

Şimdi hareketli uzayda doğrudan olmayan X, Y, Z noktalarını gözönüne alalım. Bu X, Y ve Z noktalarının oluşturmuş olduğu düzlemin bir Q noktasını

$$q_j = \lambda x_j + \mu y_j + \nu z_j, \quad \lambda + \mu + \nu = 1 \quad (\text{II.6.29})$$

olarak ele alalım. (II.6.18) e göre Q nün yörüngə yüzeyinin hacmi

$$J_Q = J_0 + \lambda^2 q_1^2 + \mu^2 q_2^2 + \nu^2 q_3^2$$

dir. (II.6.29) un kullanılmasıyla

$$J_Q = \lambda^2 J_X + \mu^2 J_Y + \nu^2 J_Z + 2\lambda\mu J_{XY} + 2\lambda\nu J_{XZ} + 2\mu\nu J_{YZ} \quad (\text{II.6.30})$$

elde edilir. (II.6.22) ve (II.6.29) ile birlikte

$$J_Q = \lambda J_X + \mu J_Y + \nu J_Z - \lambda \mu \sum_{i=1}^3 A_i (x_i - y_i)^2 - \lambda \nu \sum_{i=1}^3 A_i (x_i - z_i)^2 - \mu \nu \sum_{i=1}^3 A_i (y_i - z_i)^2$$

elde edilir.  $X=X_1$ ,  $Y=X_2$ ,  $Z=X_3$ ,  $\lambda=\lambda_1$ ,  $\mu=\lambda_2$  ve  $\nu=\lambda_3$  konumu yapılırsa (II.6.24) ve (II.6.25) den dolayı

$$J_Q = \sum_{j=1}^3 \lambda_j J_{X_j} - \sum_{i,j=1}^3 \varepsilon_{i,j} \lambda_i \lambda_j D^2(X_i, X_j) \quad (\text{II.6.31})$$

olarak yazılır.  $Q$  noktasının  $X_j$  ve  $X_k$  noktalarından geçen doğruya göre dik izdüşümü  $Q_j$  olmak üzere

$$\lambda_j = \frac{D(Q, Q_j)}{D(X_j, Q_j)} \quad (\text{II.6.32})$$

olarak ifade edilir. (II.6.26) formülünün bir genelleştirilmesini yapmak için (II.6.32) deki  $\lambda_j$  değerlerini (II.6.31) de yerine yazmak yeterlidir [20].

$X$ ,  $Y$  ve  $Z$  noktalarının hareketli uzayda aynı  $\Phi_X$  kuadratığı üzerinde olduğu kabul edilirse  $J_X = J_Y = J_Z$  olacağından teorem (II.6.3) veya (II.6.28) denklemine göre

$$D(X, Y) = D(X, Z) = 0$$

olur. Buradan ise (II.6.31) ve (II.6.32) yardımıyla

$$J_X - J_Q = \epsilon_{23} \frac{D(Q_1, Q_2)D(Q_1, Q_3)}{D(Y, Q_2)D(Z, Q_3)} D^2(Y, Z) \quad (\text{II.6.33})$$

elde edilir ve bu formül Holditch Teoriminin bir genelleştirilmesi olarak görülebilir [20]. Ohalbde aşağıdaki teoremi verebiliriz.

**II.6.4 Teorem:** Kapalı  $B_2$  hareketi esnasında hareketli uzayın farklı iki noktasının yörunge yüzeylerinin hacimleri arasındaki fark veya iç içe bulunan yörunge yüzeylerinin arasındaki tabla şekilli yüzeyin hacmi sadece ( $B_2$  de tanımlanan metriğe göre) hareketli uzayda seçilen noktalar arasındaki uzaklığa bağlıdır [20].

Hareketli uzayın iki  $X$  ve  $Y$  noktalarının yörunge yüzey hacimleri (II.6.18) ve (II.6.24) formüllerine göre

$$J_X = J_0 + \epsilon_1 D^2(0, X), \quad J_Y = J_0 + \epsilon_2 D^2(0, Y)$$

dir. Burada  $\epsilon = \epsilon_1 = \epsilon_2$  veya  $\epsilon = \epsilon_1 = -\epsilon_2$  olarak alınmasıyla

$$J_X - J_Y = \epsilon_1 D^2(0, X) - \epsilon_2 D^2(0, Y) = \begin{cases} \epsilon \{ D^2(0, X) - D^2(0, Y) \} \\ \epsilon \{ D^2(0, X) + D^2(0, Y) \} \end{cases} \quad (\text{II.6.34})$$

olarak elde edilir. Burada 0 noktası XY doğrusu üzerinde kabul ediliyor. Böylece teorem (II.6.4) sadece (II.6.33) denklemi için geçerli değil, (II.6.34) denklemi için de geçerlidir.

Hareketli uzayın sıfırdan farklı X, Y, Z ve P noktalarının yörunge yüzeylerinin hacmini bulmak için kullanılan (II.6.18) formülüne göre

$$\begin{vmatrix} x_1^2 & x_2^2 & x_3^2 & J_X - J_0 \\ y_1^2 & y_2^2 & y_3^2 & J_Y - J_0 \\ z_1^2 & z_2^2 & z_3^2 & J_Z - J_0 \\ p_1^2 & p_2^2 & p_3^2 & J_P - J_0 \end{vmatrix} = 0$$

dır. Burada

$$X = x_1^2 e_1 + x_2^2 e_2 + x_3^2 e_3, \quad Y = y_1^2 e_1 + y_2^2 e_2 + y_3^2 e_3 \\ Z = z_1^2 e_1 + z_2^2 e_2 + z_3^2 e_3, \quad P = p_1^2 e_1 + p_2^2 e_2 + p_3^2 e_3$$

gösterimi kullanılarak determinant son sutuna göre açılırsa

$$C_0 = [X, Y, Z], \quad C_1 = [Y, Z, P], \quad C_2 = [Z, P, X], \quad C_3 = [P, X, Y]$$

olmak üzere

$$C_0 J_P + C_1 J_X + C_2 J_Y + C_3 J_Z = (C_0 + C_1 + C_2 + C_3) J_0$$

lineer ilişkisi ortaya çıkar. Hareketli uzayın X, Y, Z ve P noktaları sabit uzayda aynı yörunge yüzeyini oluştururlarsa

$$C_0 + C_1 + C_2 + C_3 = 0$$

şartı ortaya çıkar.

### III.BÖLÜM

#### KUTUPSAL ATALET MOMENTİ

Bu bölümde tekrar eğrilerin kutupsal atalet momentleri arasındaki ilişkileri inceleyeceğiz. Eğrilerin kutupsal atalet momentleri için (II.3) de kinematik olarak elde edilen bazı formülleri farklı bir yöntemle tekrar elde edeceğiz.

Bu kısma elemanter bir problem ile başlayalım. O orijin merkezli,  $r$  yarıçaplı bir  $(\zeta)$  çemberi üzerinde bir kiriş D noktası tarafından a ve b parçalarına bölünsün. Kiriş çember üzerinde saatın dönme yönünün tersine tam bir dönme yaptığı zaman, D nin geometrik yeri bir iç çember ortaya çıkarır (Şekil II.1.1). D nin geometrik yeri  $(\zeta')$  olmak üzere,  $(\zeta)$  çemberi ve  $(\zeta')$  çemberinin O orijin noktasına göre kutupsal atalet momentleri arasındaki farkı hesaplayalım.  $(\zeta)$  ve  $(\zeta')$  nün O orijin noktasına göre kutupsal atalet momentleri sırasıyla

$$T_{\zeta} = \int_0^{2\pi} r^2 d\theta = 2\pi r^2$$

ve

$$T_{\zeta'} = \int_0^{2\pi} z^2 d\theta = 2\pi z^2$$

dir. Burada (II.1.1) eşitliği gözönüne alınırsa

$$T_{\zeta} - T_{\zeta'} = 2\pi(r^2 - z^2) = 2\pi ab \quad (\text{III.1.1})$$

elde edilir.

Şimdi çembere göre daha genel bir eğri olan konveks kapalı bir eğri alarak sonucun doğru kaldığını gösteren aşağıdaki teoremi verebiliriz.

**III.1.1 Teorem:** a bir kapalı konveks eğri olsun. Bu eğrinin  $a+b$  sabit uzunluklu bir AB kirişinin uç noktaları a üzerinde kalacak şekilde iki noktası A=A(t), B=B(t),  $0 \leq t \leq l$ , olsun ve kiriş saatin dönme yönünün tersine hareket etsin. AB üzerinde  $|AD|=a$ ,  $|DB|=b$  olacak şekilde bir noktası D=D(t),  $0 \leq t \leq l$ , olsun.  $a+b$  sabit uzunluklu AB kirişinin  $\theta=\theta(t)$ ,

$0 \leq t \leq 1$ , doğrultman açısı  $\theta(1) = \theta(0) + 2\pi$  olmak üzere  $t$  nin artan sürekli bir fonksiyonu olsun.  $D$  nin geometrik yeri  $\beta$  olmak üzere,  $\beta$  basit kapalı bir eğri olsun. Bu durumda  $\alpha$  ve  $\beta$  nin  $O$  orijin noktasına göre kutupsal atalet momentleri arasındaki fark  $2\pi ab$  dir.

**İspat:**  $\alpha$  nin  $O$  orijin noktasına göre kutupsal atalet momenti

$$T_\alpha = \int_{\alpha} (x_A^2 + y_A^2) d\theta$$

yada

$$T_\alpha = \int_{\alpha} (x_B^2 + y_B^2) d\theta$$

dir.  $s = a+b$  olmak üzere şekil II.1.7 den

$$T_\alpha = \int_{\alpha} (x_B^2 + y_B^2) d\theta = \int_{\alpha} ((x_A + s \cos \theta)^2 + (y_A + s \sin \theta)^2) d\theta$$

veya

$$T_\alpha = \int_{\alpha} (x_A^2 + y_A^2) d\theta + 2s \int_{\alpha} (x_A \cos \theta + y_A \sin \theta) d\theta + s^2 \int_{\alpha} d\theta$$

olur ve

$$\int_{\alpha} (x_A \cos \theta + y_A \sin \theta) d\theta = -s\pi \quad (\text{III.1.2})$$

olarak elde edilir.  $\beta$  nin  $O$  orijin noktasına göre kutupsal atalet momenti

$$T_\beta = \int_{\beta} (x_D^2 + y_D^2) d\theta = \int_{\alpha} ((x_A + a \cos \theta)^2 + (y_A + a \sin \theta)^2) d\theta$$

veya

$$T_\beta = T_\alpha + 2a \int_{\alpha} (x_A \cos \theta + y_A \sin \theta) d\theta + a^2 \int_{\alpha} d\theta$$

olur. Burada (III.1.2) ve

$$\int_{\alpha} d\theta = 2\pi$$

olduğu gözönüne alınırsa

$$T_\beta = T_\alpha - 2\pi ab \quad (\text{III.1.3})$$

olarak bulunur.

Bu teoremdede  $\alpha$  konveks ve  $\beta$  da basit kapalı bir eğri olmasına rağmen bu şartları hafifleterek daha genel olan aşağıdaki teoremi verebiliriz.

**III.1.2 Teorem:**  $x=x(t)$ ,  $y=y(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , parametrik gösterimi ile bir rectifiable eğri  $\alpha$  olsun. Sürekli sınırlı salınımlı  $\theta=\theta(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , fonksiyonu  $v$  bir tam sayı olmak üzere  $\theta(l)=\theta(0)+2\pi v$  eşitliğini sağlayacak şekilde verilsin.  $A=A(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , noktası  $\alpha$  üzerinde olsun.  $a$  ile  $b$  pozitif sayılar olmak üzere  $a+b$  uzunluklu ve  $\theta=\theta(t)$  doğrultman açılı bir doğru parçası  $AB$  olacak şekilde her  $t$  için  $B=B(t)$  noktası verilsin.  $A$  dan sabit bir  $a$  mesafesinde  $AB$  nin bir noktası  $D=D(t)$ ,  $0 \leq t \leq l$ , olsun.  $A$  noktası  $\alpha$  üzerinde bulunurken  $AB$  nin saatin dönmeye yönünün tersine hareketi esnasında  $B$  ve  $D$  tarafından çizilen eğriler sırasıyla  $\beta$  ve  $\delta$  ile gösterilsin. Bu takdirde

$$T_\delta = \frac{1}{a+b} \{ bT_\alpha + aT_\beta \} - 2\pi v ab \quad (\text{III.1.4})$$

dir.

**İspat:**  $\alpha$  nin rectifiable ve  $\theta$  nin sınırlı salınımlı dönüşüm olması  $\beta$  ve  $\delta$  nin da rectifiable eğri olmasını gerektirir.  $\theta(l)=\theta(0)+2\pi v$  şartı,  $AB$  doğru parçasının  $\alpha$  üzerinde hareket ettiğinde  $A$  noktasının tekrar başlama noktasına geri geldiği sonucunu verir (Şekil II.1.8). Burada  $v$  pozitif tam sayısı ise  $AB$  kırışının dönmeye sayısıdır.  $B$  uç noktası tarafından oluşturulan  $\beta$  eğrisinin  $O$  orijin noktasına göre kutupsal atalet momenti

$$T_\beta = \int_{\beta} (x^2 + y^2) d\theta = \int_{\delta} ((x + b \cos \theta)^2 + (y + b \sin \theta)^2) d\theta$$

yada

$$T_\beta = \int_{\delta} (x^2 + y^2) d\theta + 2b \int_{\delta} (x \cos \theta + y \sin \theta) d\theta + b^2 \int_{\delta} d\theta$$

olur. Burada

$$T = \int_{\delta} (x \cos \theta + y \sin \theta) d\theta, \quad T_\theta = \int_{\delta} d\theta$$

olrak kabul edilirse

$$T_\beta = T_\delta + 2bT + b^2 T_\theta$$

elde edilir. Benzer şekilde

$$T_\alpha = T_\delta - 2aT + a^2 T_\theta$$

olarak elde edilir. Burada

$$bT_\alpha + aT_\beta = (a+b)T_\delta + ab(a+b)T_\theta$$

ve

$$T_\theta = \int_\delta d\theta = 2\pi v$$

olduğu gözönüne alınırsa (III.1.4) elde edilir ki bu da ispatı tamamlar.

Buna göre  $\alpha$  ve  $\beta$  eğrilerinin O orijin noktasına göre kutupsal atalet momentleri biliniyorsa AB doğru parçası Üzerindeki herhangi bir noktanın oluşturmuş olduğu eğrinin kutupsal atalet momenti kolayca bulunabilir ve bu eğrilerin kutupsal atalet momentleri

$$T_\delta - \frac{1}{a+b} (bT_\alpha + aT_\beta) = 2\pi v ab$$

farkı  $\alpha$  eğrisinin seçilişinden ve kirişin hareketinden bağımsız olmakla birlikte sadece AB doğru parçası Üzerindeki seçilen noktanın üç noktalarına olan uzaklığuna bağlıdır.

$\alpha=\beta$  olması özel halinde

$$T_\alpha = T_\delta - 2\pi v ab$$

olur.  $v=1$  olması halinde ise

$$T_\alpha = T_\delta - 2\pi ab$$

olur ki buda teorem (III.1.1) i gerektirir.

**III.1.1 Sonuç:** Alanlar ve kutupsal atalet momentleri arasında

$$\frac{bE_\alpha + aF_\beta - (a+b)F_\delta}{bT_\alpha + aT_\beta - (a+b)T_\delta} = \frac{1}{2}$$

oranı mevcuttur.

**İspat:** Teorem (II.1.2) ve teorem (III.1.2) den kolayca görülür.

## KAYNAKLAR

- [1] Hacısalıhoğlu, H.H., Yüksek Boyutlu Uzaylarda Dönüşümler Ve Geometriler, İ.Ü. Temel Bilimler Fakültesi Yayınları, Mat. No:1, Malatya, (1980).
- [2] Hacısalıhoğlu, H.H., Diferensiyel Geometri, İ.Ü. Fen-Edebiyat Fakültesi Yayınları, Mat. No:2, Malatya, (1983).
- [3] Karger, A-Novak, J., Space Kinematics And Lie Groups, Gordon And Breach Science Publishers, New York, (1985).
- [4] Hacısalıhoğlu, H.H., Yüksek Diferensiyel Geometriye Giriş, F.Ü. Fen Fakültesi Yayınları, Elazığ, (1980).
- [5] Hacısalıhoğlu, H.H., 2 Ve 3 Boyutlu Uzaylarda Analitik Geometri, G.Ü. Fen-Edebiyat Fakültesi Yayınları, No:6, Ankara, (1984).
- [6] Nomizu, K., Kinematics And Differential Geometry Of Submanifolds, Thouku Mat. Journ., 30, (1978).
- [7] Hacısalıhoğlu, H.H.-Balçı, M-Gökdal, F., Temel Ve Genel Matematik Cilt 3, Ankara, (1985).
- [8] Wikolsky, S.M., A Course Of Mathematical Analysis, USSR, 129820, Moscow, (1977).
- [9] Hacısalıhoğlu, H.H., Lineer Cebir, D.Ü. Fen Fakültesi Yayınları, Mat.1, Diyarbakır, (1978).
- [10] Hacısalıhoğlu, H.H., Hareket Geometrisi Ve Kuaterniyonlar Teorisi, G.Ü. Fen-Edebiyat Fakültesi Yayınları, Mat. No:2, Ankara, (1983).
- [11] Müller, H.R., Kinematik Dersleri, Ankara Fen Fakültesi Yayınları, Um.96. Mat.27, Ankara, (1963).
- [12] Holditch, H., Geometrical Theorem, The Quarterly Journal Of Pure And Applied Math.2, (1858).

- [13] Bromman, A., Holditch Theorem, Mathematics Magazine, Vol.54, No:3, (1981).
- [14] Müller, H.R., Verallgemeinerung Einer Formel Von Steiner, Abh. d. Brschw. Wiss. Ges. Bd. XXIX, (1978).
- [15] Müller, H.R., Über Tragheits Momente Bei Steinerscher Masenbeladung, Angenommen In Der Klassensitzung Vom, (1978).
- [16] Müller, H.R., Zum Satz Von Holditch, Contributions To Geometry, Proceedings Of The Geometry Symposium In Siegen, Birkhauser Verlag Basel, (1979).
- [17] Lie, S. und Scheffers, G., Geometrie Der Berührungstransformationen, Teubner, Leibzig, (896).
- [18] Müller, H.R., Gewindekurven Und Ebene Kinematik, Braunschweig, (1982).
- [19] Wunderlich, W., Monatsh. Mat. 92 p.329-337. Anz. Math. Naturw. Kl. Östeer. Akad. Wiss. Nr.3, (1981).
- [20] Müller, H.R., Über Den Rauminhalt Kinematisch Erzeugter, Geschlossener Flächen, Sondrabdruck Aus Archiv Der Mathematik, Vol.38, Birkhasur Verlag, Basel Und Stuttgart, (1982).

### ÖZGEÇMİŞ

01.01.1960 yılında Kahramanmaraş'ın Elbistan ilçesinin Kandil köyünde doğdu. İlk ve orta öğrenimini Elbistan'da bitirdi ve 1984 de İnönü Üniversitesi Fen-Edebiyat Fakültesi Matematik Bölümüne girmeye hak kazandı. 1988 de yüksek təhsilini tamamladıktan sonra 1989 da İnönü Üniversitesi Fen-Edebiyat Fakültesi Matematik Bölümünde Araştırma Görevlisi olarak işe başladı. Halen bu görevi yürütmekte olup evlidir.