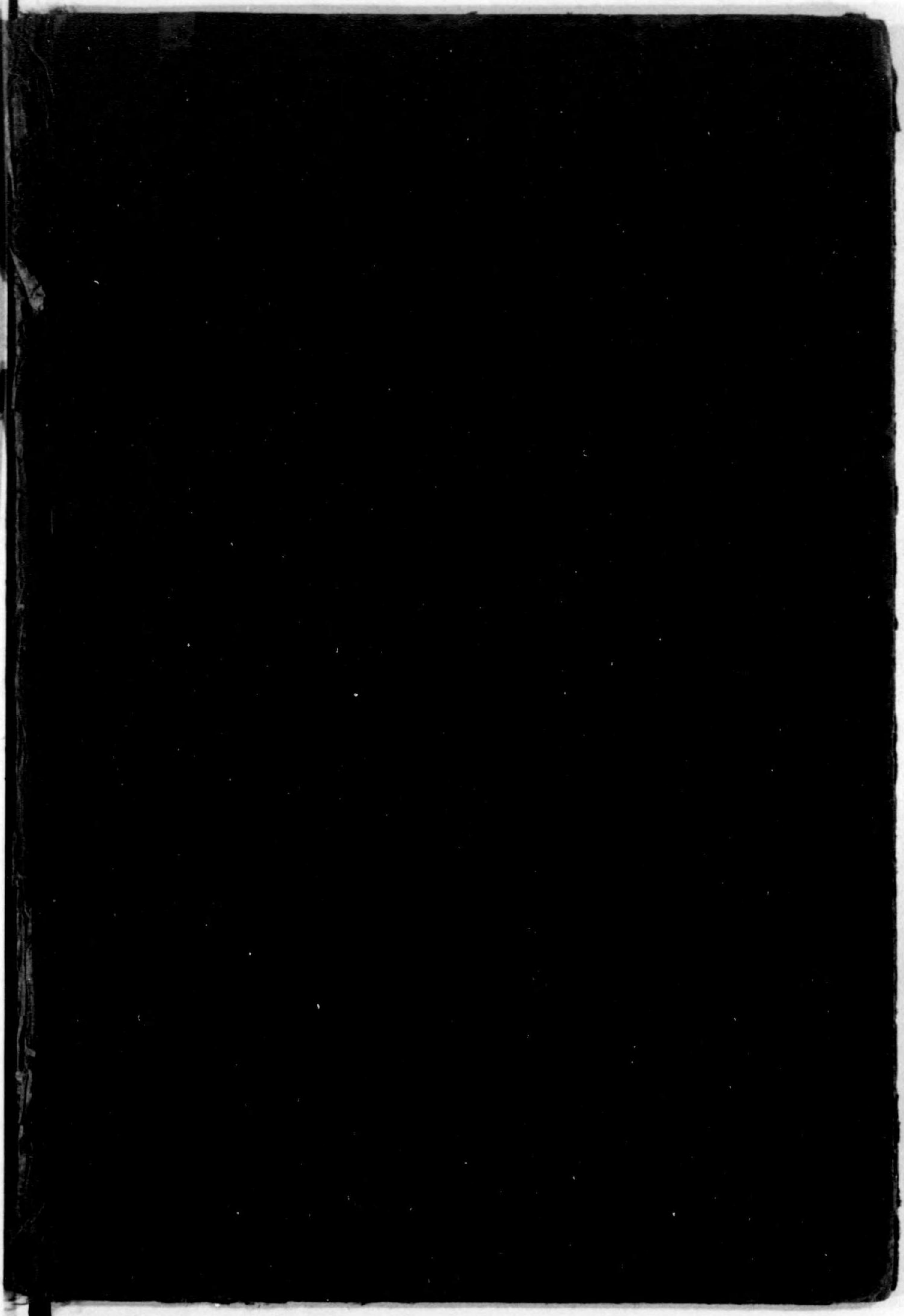




始



~~588~~ 421.5
~~117~~ I.89
2

31724

421.5
I.89-2



伊藤德之助著

ベクトル解析

1929

岩波書店刊行



は し が き

ベクトルと名づける幾何學的の概念、或はベクトルによつて表はせる物理學的の概念の研究をするベクトル解析法は、その主眼とする點の相違、用ゐる符號の差異、符號を結合する法則の異同によつて、今日種々の系統流派が存在し、又生まれやうとしてゐる。

然し多くのベクトル解析法を大別すれば、主として幾何學的の立場に據るものと、代數學的の見地に立つものとの二つに別けることができる。前者は主として點、線、面等といふ幾何的の概念の空間的性質に重きをおき、後者は取り扱ふ概念の代數的性質に着眼する。

幾何學的の系統は Möbius の Barycentrisches Calcul, Grassmann の Ausdehnungslehre の流を汲むものであつて、純粹の幾何學としては Study の Geometrie der Dynamen 或は Saussure, Cailler 等の幾何、ベクトル解析として Föppl, Abraham, Bucherer, Fischer, Ignatowsky, Gans, Valentiner, Runge 等の著書主としてドイツ系統のものを擧げることができる。

今世紀に到りイタリアの Burali-Forti 及び Marcolongo が研究したベクトル解析もこの系統に屬するものと云へる。然し彼等はベクトル一次函數としては Hamilton の影響をうけついで、Gibbs の Dyadic の代りに Omografie を創始した。

一方代數學的のものはイギリスの Hamilton 先生の Quaternion の研究に端を發し、Clifford の Biquaternion, Peirce の Linear Associative Algebra, Macaulay の Multenion, Combébiac の Triquaternion の傾向を辿

るもので、イギリスの Heaviside の電磁氣學に於ける應用より、アメリカの Gibbs の Dyadic の理論の發展は寔に眼覺ましいものである。

この方面の新らしい研究としては Gibbs の高弟 Wilson と Lewis の相對性理論に於ける發展及びオーストラリアの Weatherburn の積分方程式並びに四次元空間のベクトルの研究は忘れることができない。

元來數個の自變數に關する數學上の問題は、ベクトル解析の問題となり得るのであるから、解析幾何の如きはベクトル解析の一部と考へられる。従つて三次元空間に於いて三つの坐標軸を用ゐる Descartes の方法は、總てベクトルに解析法の誕生を告げるものである。¹⁾

然しベクトルを或る特殊な坐標を用ゐて成分にわけることをさけて、直接に扱ふ解析法が必要であることが識者の間に認められてゐるけれども長い間成功しなかつた。

Newton 先生とともに微積分學の鼻祖と崇められる Leibniz²⁾ も 1679 年の頃幾何學の定理に一種の記號を用ゐる觀念を抱いたらしいけれども、近代の意味に於ける解析法には遂に成功しなかつた。

數の概念が整數分數無理數と次第に發展し、漸く第十六世紀の中葉に及んでイタリアの Cardano の三次方程式の解に虚數が表はれるに到つたが、當時に於いてはかゝる數は無意味なものであ

1) 既に紀元前三世紀 Apollonius は坐標の考を有し、Fermat も 1636 年九月十二日 Roberval に送つた手紙で同じ考をもつてゐたことが知られる。

2) Mathematische Schriften, Berlin, 1850 Bd II, Abt. 1, S. 20.

り、實用上役に立つとは夢想だにしなかつた。

複素數を平面内のベクトルで表はす方法は、初めてデンマークの測量家 Wessel によつて 1797 年に發見された。¹⁾ これが抑近代のベクトル解析法の曙光であらう。これと同じ方法が後にフランスの Argand²⁾ 及びドイツの Gauss³⁾ によつて研究されたのが、今日 Argand の名で知られてゐる方法である。

共面ベクトルによつて複素數を表はすこの方法は、複素數の理論に於いて極めて重要なもので、今尙ほ交流理論等の應用に役立つものであるけれども、同時に實數なるベクトル量の理論も複素數によらなければならぬといふ誤つた觀念を深く植ゑつけた。

Wessel は平面内の問題に限らず、更に三次元の空間に於いて方向ある線分によつて、超越數を表はさうと試みたが成功しなかつた。もしこの考が一層發展したら Hamilton に先だつこと半世紀既に Quaternion を發見したであらう。

1813 年に到り Servois は三次元空間の方向ある線分は、超越數の一種を定義するといふ問題を考へたが、惜しくも解決を得ないで了つた。かくて Bellavitis の Calcolo delle Equipollenze の考案をへて、遂に偉大なる Hamilton 先生によつてその解決がつけられ、今日のベクトル解析法の芽が萌え初めた。

William Rowan Hamilton 先生は 1805 年八月四日 Dublin 市に呱呱の聲を擧げた。十九歳にして Trinity College に入學し、すばらしい數學的才能の閃き、未だ業を卒へない中に既に Dublin 大學の星學

1) Om Directiones analytiske Betejning, 1797.

2) Essai sur une manière de représentation des quantités imaginaires dans les constructions géométriques, 1806.

3) Theoria residuorum biquadraticum, 1831.

教授の椅子に就くことさへ薦められた程であつた。1837年には Royal British Academy の會長に任ぜられ、1865年九月二日死に到る迄の數學上の功績は今更言ふ迄もない。

嚴正な科學の研究にあたり成見を抱くことは大きな誤を惹き起すもとなり易い、只一個の機械と化し、少しも自己を交へずに自然の現象に接しなければならないことは疑ないことであり乍ら、しかもすぐれた科學者の直觀が如何に屢偉大な發見を齎すかは、科學の歴史に徴して明かである。これは非凡の才を俟つてはじめてなされることで、凡庸の徒の企て及ぶところではない。

Hamilton 先生の Quaternion の發見も、全く思ひもよらぬ不時の出來事であつた。1843年十月十六日、學會の會合に出席する途上、偶々 Royal Canal の岸を急ぐ時に、不圖胸に閃いた光こそ Quaternion 解決の鑰となつた。その日の會合の席上、その豫想を述べ、次の會合の十一月十三日を期してその發表を約した。¹⁾かくてし數年の間にその問題は發展し、1853年 „Lectures on Quaternions“ として Dublin で上梓され、更に先生の歿後 1866年 London に於いて „Elements of Quaternions“ が發見された。

これよりさき 1827年 Möbius は、空間に於ける點を他の點から、„Addition“ と稱する演算によつて誘導する方法を發表して Barycentrisches Calcul と名づけ幾多の幾何學の問題に應用した。この Addition は、Hamilton 先生とともにベクトル解析の祖述者として崇むべき Hermann Günther Grassmann 先生によつて發展された。

先生は 1809年四月十五日 Stettin に生れ、1877年同地で生を終

1) On a new species of imaginary quantities connected with a theory of quaternions.

へる迄、身は僅に同地の高等學校の教師にすぎなかつたけれども、その業績たるや赫々たるものである。

1844年八月 „Die Lineare Ausdehnungslehre“ の初版は Leipzig で發行された。それには幾何學的實體を他の幾何學的實體から導くいくつかの „Multiplikation“ と名づける演算が用ゐられてゐる。對稱的、圓狀線狀、一線狀には代數的及び外面的、更にこの後者には進化的及び退化的、その二つから導く内面的等と名づける Multiplikation の演算によつて研究を進める。

ベクトル解析に於いて乗積と名づける觀念、従つて Multiplikation といふ演算を考へる點に著るしい特徴が見出される。

元來ベクトル量は三つのスカラー量 (x, y, z) の一組として表はされる。この一組を形づくる x, y, z は物理的には當然のことであるが、數學的にも同じ元の量であることは暗に認められてゐる。是等の量が同じ元の量でなければ乗積の意味が不明になつて了ふことが多い。この乗積は勝手に幾通りでも作ることができるが、その意義が坐標軸の解析の擇み方に依存するやうなものならば、解析すべてが或る特殊の坐標軸を離れて單獨には意味のないものとなる。さうでないためには、乗積の定義を表はす式が特殊な軸の一組に無關係であるやうに擇ばなければならない。或る坐標軸の變換に際し、夫等の式の一組が不變 (Invariant) であるやうにすればベクトル解析法の或る系統を得る。

一般相對性原理への應用に於いて勝れた業績を示したオランダの Schouten (スハウテン) のベクトル解析法はこの見解に基づいて發展したものであるが、數學的には立派な方法乍ら、物理學徒にとつては餘りに數理に捕はれて、直接自然の問題に應用するには

迂遠な路を辿るやうに思はれる。

Grassmann 先生の Ausdehnungslehre も亦その憾がある。先生の考は、空間の射影的變換により密接に關聯してゐるので、數量的應用には些間接になりすぎる。即ち直接に距離、角度、面積などを用ふる代りに多くは截分、點線面によつて表はすやうになる。

Hamilton 先生の Quaternion は二つのベクトルの商として定義されるが、つまりスカラー量とベクトル量との和の一種である。この二つの系統の批評は Gibbs が Nature の誌上¹⁾に悉しく論じてゐる。

要するに Hamilton の方法も、Grassmann の系統も、そのまゝ、物理學の問題に直接應用するには餘りに一般的であり複雑すぎる。今日でも Shaw の如き、Quaternion が實用上並びに理論上最も簡單であつて、他のベクトル解析法は畢竟“Short hand”のやうなものであると難じてゐるけれども、これには反對せざるを得ない。

物理學並びにその應用する諸科學に於けるベクトル量及びスカラー量に含まれる概念は、Hamilton や Grassmann の理論に於ける夫等の量よりも遙に簡單なものである。そのために自然の現象に適切にかなふ方法を覓めて現在のベクトル解析法が發展を遂げた以上、何の必要あつて徒に複雑なものに還る必要があらう。すなはち主としてドイツでは Grassmann の研究の跡を辿つて今日のベクトル解析法に達し、一方イギリスにては Heaviside、アメリカにては Gibbs が Hamilton の Quaternion を出でてベクトル解析法を大成したのである。

Yale 大學教授 Josiah Willard Gibbs はアメリカには珍らしい

1) Nature, (1891) Vol. 43, Vol. 44; (1892) Vol. 47; (1893) Vol. 48.

理論物理學者であつた。先生の統計力學に於ける功獻、電磁光學に於ける研究は、今日に到つても尙ほ燦然として輝いてゐる。

Quaternion, Ausdehnungslehre の荆棘を拓いて、容易いベクトル解析の路に導いたのも先生である。

當時イギリスの電氣學者 Oliver Heaviside は Quaternion の方法の煩はしさを除くために、獨特のベクトル解析法を研鑽し、Gibbs のものと全く同じ方法を編み出してゐたが、偶々 Gibbs の小冊子を手にして心から推賞してやまなかつた。Hamilton の高弟 Tait が Gibbs の方法に苛酷な批評を施したのに対して、Heaviside の投げた辛辣な皮肉は、彼の不朽の名著“Electromagnetic Theory”の中に窺はれる。

三次元のベクトルの解析法はかくして歸趨が定まつた秋、今世紀の初め Einstein の相對性原理が生まれるとともに、新たな研究の部門が展開した。

Minkowski の四次元時空の世界に對する方法は、Cayley の Matrix 解析の流を汲むものであつて、それとともに續いで多くの四元ベクトルに對する解析が試みられるやうになつた。

Abraham,¹⁾ Sommerfeld,²⁾ Lewis,³⁾ Frank,⁴⁾ Laue⁵⁾ の四次元世界に對するベクトル解析法は、三次元の空間のベクトルと同様な推理を試み、四元及び六元ベクトルの概念を導き、遂に Lewis 及び Wilson⁶⁾

1) Sull' elettrodinamica di Minkowski, 1910.

2) Zur Relativitätstheorie, 1910.

3) On four dimensional vectoranalysis, 1910.

4) Verhalten der elektromagnetischen Feldgleichungen gegenüber linearen Transformationen der Raumzeitkoordinaten, 1911.

5) Das Relativitätsprinzip, 1911.

6) The Space-time manifold of relativity, 1912.

が完成するに到つた。後には Jahnke¹⁾ はベクトル並びに dyadic の理論をつくり, Ausdehnungslehre との関係を論じた。

Waelsch²⁾ は四次元世界に於ける Binäranalyse を祖述して Quaternion 及び四次元世界に於ける球函数の関係を導き, 新たな系統を樹てた。

然し 1916 年一般相対性原理により重力に対する新らしい解釋が起るとともに, Euclid 或は Lobachewski の空間を去つて Riemann の空間に於けるベクトルの研究をしなければならなかつた。加ふるに一般相対論の定理は, 任意の變換に對して共變 (Covariant) でなければならぬために, 再び坐標軸を用ゐる方法を探り, 直接にベクトル量を扱ふ解析が得られなかつた。Einstein, Grossmann 等はベクトルの用語を用ゐるとはいへ, Levi-Civita 及び Ricci の絶對微分學が成分を扱ふに留まつてベクトル量に直接即した扱ひ方でないために, 一般相対性原理の數學が益々難しいものとなつた。この方面の研究者として Fokker, Shaw, Jung 等の名を擧げることが出来る。

遂に Schouten³⁾ はこの空間に於けるベクトル解析を構成することは乗積を定義するのが困難なのではなく微分の意義であることを悟り, 新に „Geodetisch Mitbewegtes Koordinatensystem“ と理想ベクトルの乗積 „Produkt idealer Vektoren“ といふ二つの概念を導くことによつて, 解析法を完成し, Weyl の理論への進展を示した。又別に Weatherburn は Matrix 及び Dyadic の方法によつて四元

1) Zur Theorie der vierdimensionalen Vektoren und Dyaden, 1917.
2) Binäranalyse des vierdimensionalen Raumes, 1916.
3) Die direkte Analysis zur neueren Relativitätstheorie, 1919.

ベクトルの解析を論じてゐる。

行き暮れて悩む野路のはてに, 思はぬ朽葉がくれの足跡を見出せる喜にも似て, 學者の不斷の精進により, 日に新に荆棘はひらかれてゆく。

昭和三年八月

草香江の里にて

伊藤徳之助

目次

第一編 ベクトル

第一章	ベクトルとスカラー	
§ 1.1	ベクトル量とスカラー量	1
○ § 1.2	極性ベクトルと軸性ベクトル	2
§ 2.1	ベクトル量の表はし方	4
§ 3.1	等しいベクトル	5
§ 3.2	負のベクトル	6
○ § 3.3	自由ベクトルと束縛ベクトル	6
§ 4.1	ベクトルの加法	7
§ 4.2	ベクトルの減法	9
§ 4.3	Lami の定理とベクトル多邊形	10
§ 4.4	例題	11
§ 5.1	ベクトル量とスカラー量の積	12
✓ § 5.2	単位ベクトルと率	14
§ 5.3	逆ベクトル	14
§ 6.1	ベクトルの誘導	15
§ 6.2	共面ベクトルの誘導	15
§ 6.3	共面でないベクトルの誘導	17
§ 6.4	成分と分ベクトル	18
✓ § 7.1	基本ベクトル	19
§ 7.2	直角成分	20

*印をつけた節は後に廻して研究せらるべし

§ 7.3	等しいベクトルと成分	21
§ 7.4	合ベクトルの成分	22
§ 7.5	単位ベクトルの成分	23
§ 7.6	例題	25
第二章 ベクトルの積		
§ 8.1	<u>スカラー積</u>	34
§ 8.2	例題	39
○ § 8.3*	斜交軸	42
§ 9.1	<u>ベクトル積</u>	43
§ 9.2	ベクトル積の直角成分	47
§ 9.3	例題	48
§ 10.1	能率	51
§ 10.2	直線に関する能率	53
§ 11.0	三つのベクトルの積	54
§ 11.1	スカラー立方積	54
§ 11.2	ベクトル立方積	59
§ 11.3	例題	64
§ 12.1	相逆系	66
第三章 ベクトルの微分		
§ 13.1	ベクトルの微分	71
§ 13.2	スカラー変数に関する微分	71
§ 13.3	ベクトルの和の微分	72
§ 13.4	スカラー量との積の微分	72

§ 14.1	スカラー積の微分	74
§ 14.2	ベクトル積の微分	74
§ 14.3	例題	74
§ 14.4	Taylorの級数	76
第四章 空間曲線		
§ 15.1*	空間曲線	76
§ 15.2*	切線ベクトル	77
§ 15.3*	法平面	78
§ 15.4*	曲率	79
§ 15.5*	主法線	80
§ 15.6*	副法線	81
§ 15.7*	切觸平面	82
§ 15.8*	歪率	83
§ 15.9*	Fresnetの公式	84
第五章 ベクトルの積分		
§ 16.1	ベクトルの定積分	92
§ 16.2	ベクトルの不定積分	94
§ 16.3	積分の公式	96
§ 16.4	線積分	97
§ 16.5	面積分	98
第六章 運動學		
§ 17.1	運動と變位	99

§ 17.2	速度	101
§ 17.3	加速度	106
§ 17.4	ホドグラフ	110
§ 17.5	不変加速度運動	113
§ 17.6	相對運動	114
§ 17.7	面積速度	118

第七章 質点の力学

§ 18.1	質点	120
§ 18.2	運動量	120
§ 19.1	Newton の第二法則	121
§ 19.2	Newton の第一法則	122
§ 19.3	D'Alembert の原理	123
§ 19.4	力積	124
§ 19.5	撃力	124
§ 20.1	仕事	125
§ 20.2	エネルギー	126
§ 21.1	力の場	128
§ 21.2	ポテンシャル	128
§ 21.3	力の保存系	130
§ 22.1	角運動量	132
§ 23.1	中心力	134
§ 23.2	楕圓調和運動	136
§ 23.3	單振動	138
§ 23.4	非週期運動	139

§ 23.5	惑星の運動	139
§ 26.1	彈道學	143
§ 25.0	質点振子	145
§ 25.1	單振子	145
§ 25.2	球面振子	146
§ 25.3	サイクロイド振子	149
§ 26.0	假設變位	151
§ 26.1	假設變位の原理	152
§ 26.2	拘束された運動	152

第八章 質点系の力学

§ 27.1	反作用の法則	154
§ 27.2	質量の中心	156
§ 27.3	重心運動の定理	157
§ 27.4	運動保存の法則	158
§ 28.1	質点系に作用する力の能率	158
§ 28.2	角運動量保存の法則	160
§ 28.3	面積速度	161
§ 28.4	運動量保存の法則	162

第九章 剛体の力学

§ 29.1	剛体	163
§ 29.2	運動の調べ方	163
§ 29.3	運動のエネルギー	166
§ 30.1	螺旋運動	166

§ 30.2	瞬間軸	167
§ 30.3	慣性能率と慣性乗積	168
§ 31.1	運動する坐標軸	171
§ 31.2	廻轉軸する坐標軸	172
§ 31.3	Coriolis の定理	173
§ 32.1	一點固定した剛體の運動	174
§ 32.2	Euler の方程式	175
§ 32.3	對稱的獨樂	176

第二編 ベクトルの場

第一章 偏微分

§ 33.1	ベクトルの場と點函数	184
§ 33.2	準面	186
§ 33.3	數個の自變數をもつ函数	187
§ 33.4	スカラー點函数の勾配	189
§ 33.5	全微分	194
§ 33.6	方向微係數	197
§ 34.1	發散	201
§ 34.2	轉回	201
§ 34.3	公式	202
§ 35.1	Taylor の定理	206
§ 35.2	全微分の條件	207
§ 35.3	Euler の定理の擴張	208
§ 36.1	第二階誘導函数	209

§ 36.2	Laplace の方程式と調和函数	211
§ 36.3	rot rot F	212
§ 36.4	例題	213

第二章 定積分の定理

§ 37.1	線積分	216
§ 37.2	發散の定理	220
§ 37.3	Stokes の定理	227
§ 37.4	Green の定理	238
§ 37.5	Gauss の積分	246
§ 37.6	Green の函数	250
§ 37.7	Helmholtz の定理	254

第三章 拘束運動

§ 38.1	保存力に於ける假設變位	259
§ 38.2	一つの面に拘束された運動	259
§ 38.3	一つの線に拘束された運動	262

第四章 曲線

§ 39.1*	直交曲線坐標	266
§ 39.2*	基本の式	268
§ 39.3*	曲線坐標に於ける ∇	269
§ 39.4*	Stokes の定理の證明	274
§ 39.5*	發散と轉回	277

第五章 一般坐標と n 次元のベクトル

§ 40.1*	一般坐標	279
---------	------------	-----

§ 40.2* 自由度	280
§ 40.5* 拘束運動の自由度	280
§ 40.4* 質点の自由運動	281
§ 40.5* 質点の拘束運動	283
§ 40.6* 質点組合の運動	285
§ 40.7* 拘束された場合	285
§ 40.8* n 次元のベクトル	287
§ 41.1* 激衝運動	287
§ 41.2* 質点組合の激衝運動	289
§ 42.1* 保存系の力	290
§ 42.2* 運動のエネルギー	292
§ 42.3* Lagrange の方程式	294
§ 42.4* Lagrange の関数	296
§ 42.5* Hamilton の関数	297
§ 42.6* エネルギー保存の原理	297
§ 42.7* Hamilton の運動方程式	298
§ 42.8* Hamilton の原理	300
§ 42.9* 最小作用の原理	302

第六章 電磁気学

§ 43.1 ポテンシャル	306
§ 43.2 全垂直力	311
§ 43.3 磁気能率	316
§ 43.4 帯磁の強さ	318
§ 43.5 磁気感應	319
§ 44.1 電気變位	321

§ 44.2 不連続面	323
§ 44.3 電場及び磁場のエネルギー	325
§ 45.1 電流の磁気作用	328
§ 45.2 磁殻と輪道との関係	331
§ 45.3 感應	333
§ 46.1 變位電流	336
§ 46.2 電磁場の方程式	339
§ 46.3 電磁波	340
§ 46.4* 電磁ポテンシャル	341
§ 46.5 Poynting ベクトル	347
§ 46.6 一様な磁場に於ける電子の運動	349

第七章 完全な流體の力学

§ 47.1 特性方程式	353
§ 47.2 局部的變化と個々の變化	354
§ 47.3 連続の方程式	356
§ 47.4 境界条件	358
§ 47.5 Euler の方程式	360
§ 47.6 激衝運動	362
§ 47.7 エネルギー	364
§ 47.8 流體の釣合	366
§ 47.9 流の線と渦の線	367
§ 48.1 速度ポテンシャル	371
§ 48.2 源と排け口	373
§ 48.3 環流量	376

§ 48.4	渦の運動	379
§ 48.5*	ベクトル速度ポテンシャル	382
§ 48.6	Helmholtz の定理	385
§ 48.7	渦の組合のエネルギー	387

第三編 ベクトル一次函数

第一章 Dyad と Dyadic

§ 49.1	一次函数	391
§ 49.2	Dyadic	392
§ 49.3	積に関する法則	395
§ 49.4	Dyadic の標準形	397
§ 49.5	不定積	401
§ 49.6	Dyadic の内積	404
§ 49.7	Dyadic の外積	408
§ 50.1	還元因子	410
§ 50.2	逆の dyadic	414
§ 50.3	共軛 dyadic の性質	419
§ 50.4	Dyadic とベクトル積の関係	425
§ 50.5	完全 dyadic と不完全 dyadic	426
§ 50.6	範式	430
§ 50.7	問題	435

第二章 幾何光學

§ 51.1*	Fermat の原理	436
§ 51.2*	屈折の法則	439

§ 51.3*	反射の法則	442
---------	-------------	-----

第三章 二次曲面

§ 52.1	二次曲面の方程式	444
§ 52.2	切平面	445
§ 52.3	徑面	447
§ 52.4	極平面	448
§ 52.5	主軸	449

第四章 剛体の廻轉運動

§ 53.1	慣性 dyadic	451
§ 53.2	外力の作用しない運動	454
§ 53.3	剛体の廻轉運動	455

第五章 不変量

§ 54.1*	二重乗積	459
§ 54.2	Dyadic の函数	461
§ 54.3	不変量とマトリックス	462

第六章 Dyadic の微分

§ 55.1	微分	466
§ 55.2	微分の公式	472
§ 55.3*	自變数の變換	474

第七章 Dyadic の積分とベクトル積分方程式

§ 56.1	線積分	477
§ 56.2	線積分と面積分との関係	488

§ 56.3	面積分と容積積分との関係	478
§ 56.4*	電磁歪力	480
§ 56.5*	積分方程式	482
第八章 弾性体の力學		
§ 57.1	歪	485
§ 57.2	歪力	491
§ 57.3	歪力方程式	499
§ 57.4	等方體	501
§ 57.5*	歪エネルギー函数	503
第九章 粘る流體の力學		
§ 58.1	流體内の壓力	506
§ 58.2	運動方程式	509
第十章 四次元時空のベクトル		
§ 59.1*	四次元時空のベクトル	511
§ 59.2*	Lorentz 變換	512
§ 59.3*	四元ベクトルと六元ベクトル	513
§ 60.1*	共變及び反變ベクトル	514
§ 60.2*	基本テンソル	516
補 遺		
1.	記號	518
2.	公式	519
3.	時間に関する微分	529
4.	参考書	532
索引	539

ベクトル解析

第一編

ベクトル

第一章 ベクトルとスカラー

§ 1.1 ベクトル量とスカラー量

ベクトルは大きさ、方向及び向きによつて定まる量である。

方向といふ言葉は、向きを區別した意味の時と、區別しないで用ゐる時とがあつて紛らはしい。例へば「東西の方向」といふときは、東から西とか、西から東といふ意味の區別はなく、單に東西に亘つた線上にあることを意味するものである。

物理學で扱ふ量には、物體の「延び」のやうに、方向は區別すべきも、向きの區別を必要としないものがある。これはベクトルとは別種の量である。従つて方向といふ言葉は、嚴密に向きと區別して用ゐるか、或は向きを區別した方向と謂ふことにする。

方向並びに向きの區別がなく、單に大きさだけもつてゐる量をスカラー量といふ。

例へば 變位、速度、加速度、力、運動量、電氣力等の如きはベクトル量で、質量、時間、溫度、エネルギー等の如きはスカラー量である。

§1.11 スカラー量は適当な単位を擇べば数で表はすことができる。例へば物体の質量はグラムを単位にとれば、十とか二十とかいふ数値によつて表はすことができる。従つて普通の數學の法則によつて計算される。ところがベクトル量は、大きさの他に方向及び向きを區別をしなければならない。ベクトルを或る坐標軸に關する成分 (§6.4) にわければ、成分はスカラー量であるから通常の數學で取り扱へるが、それには二つもしくは三つの聯立式を同時に解かなければならない。その計算は中々煩ららしい。ベクトル解析法は、ベクトルを必ずしも一々或る特別な坐標軸に關する成分にわけて扱はないで、方向向きを有する量自身をそのまま取り扱ふことを研究する自然な扱ひ方である。

スカラー量を代數的の量とすれば、これに對してベクトル量は幾何的の量といふことができる。

§1.2 極性ベクトルと軸性ベクトル

物体の運動を定める變位、速度等といふやうな種類の量は、量それ自身の既に向きの區別をもつてゐるから、ベクトル量であることは明かである。

然るに力の能率とか廻轉速度、角運動量といふやうな量は、廻轉軸に關係しその廻轉の向きが右廻りか左廻りか、自然的に區別があるものではない。その廻轉の向きの區別には豫め規約を設けなければならない。即ち廻轉軸に沿つた向きによつてその差違を表はし、方向は廻轉軸で示すことに規約するならば、このやうな量もベクトルとして扱ふことができる。然しその區別の仕方は便宜上のものであつて、量そのものは本質的に左右の區別がある

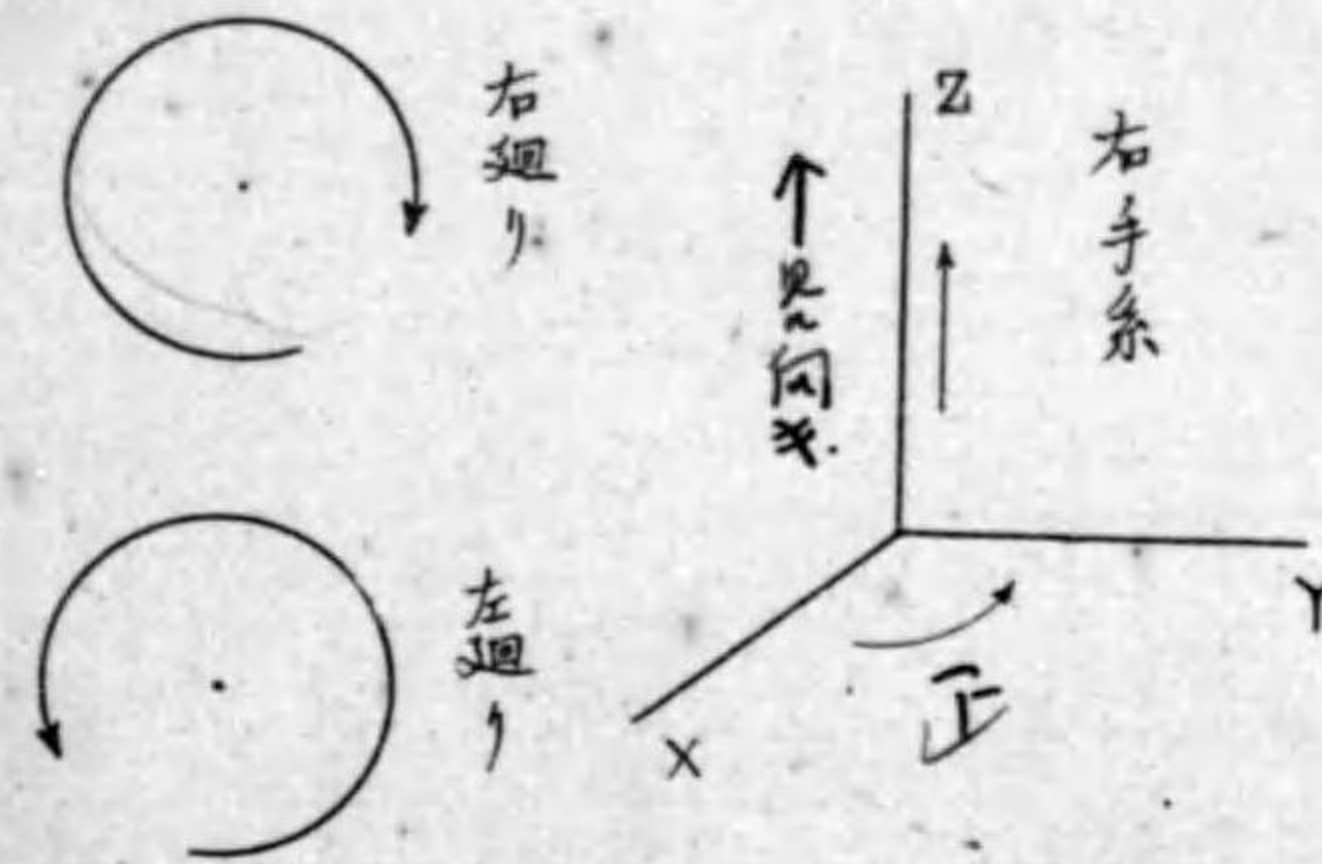
のではない。

量の性質上、自ら向きの區別のあるものを極性ベクトル量、廻轉軸によつて向きを區別すべきものを軸性ベクトル量といふ。

こゝに注意しなければならないのは、「右廻り」「左廻り」といふ言葉である。

普通右廻りといふのは上から見て時計の針と同じ廻り方である。

第一圖



る。數學に用ゐる直角坐標軸の右手系(右旋系)といふのは、普通の螺旋と同じ向きに X の正軸を Y の正軸の方に廻すとき、螺旋の進む向きが Z の正軸のあたるもので、つ

まり Z の正軸の側から見れば、X-Y 軸は左廻りに、負軸の側から見れば右廻りになる。

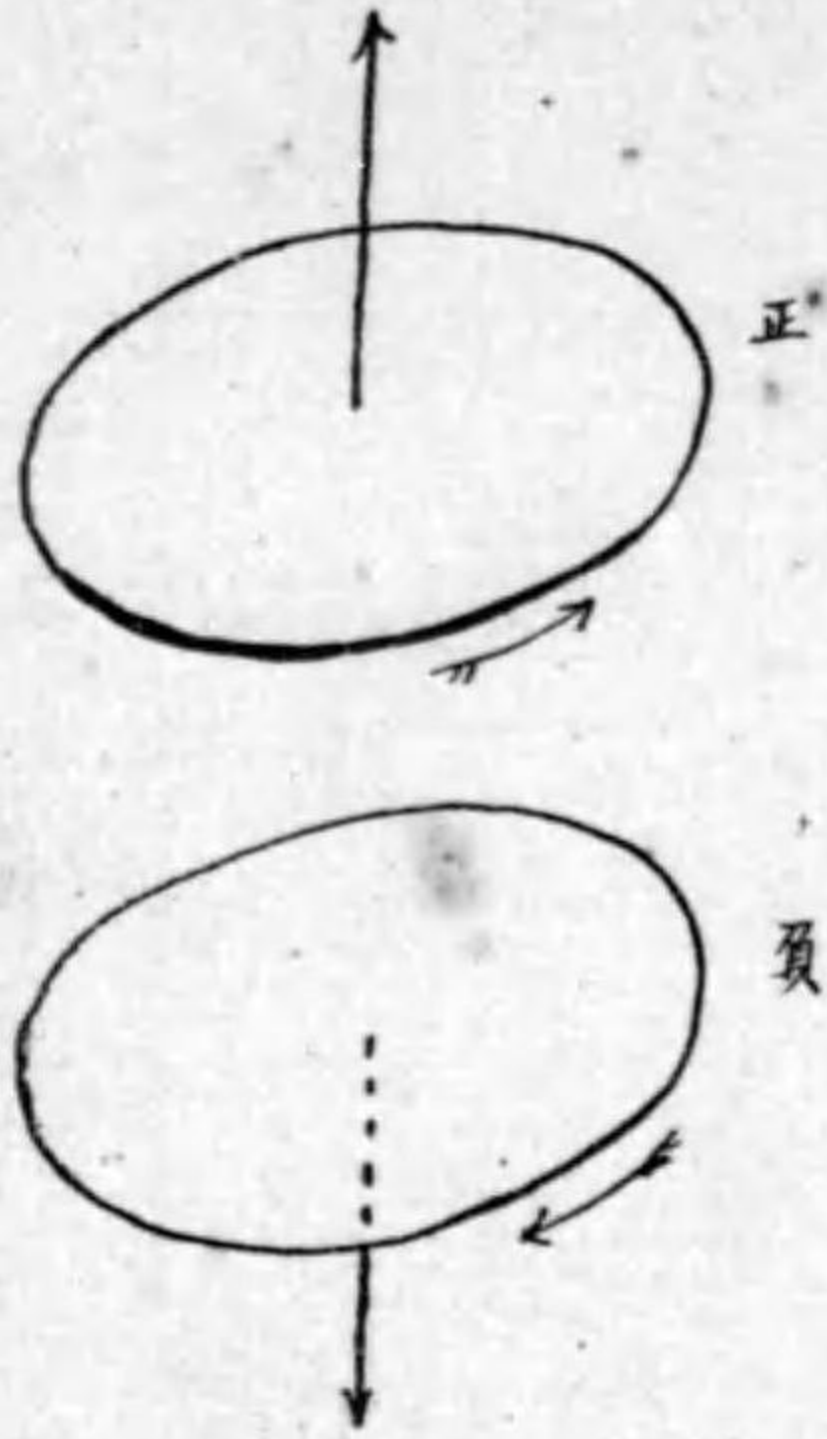
植物學でフチ、アサガラ、マメ等の纏りかたと、動物學で貝殻等の捻りかたを言ひ表はすときとは、その見る向きが反對で、従つて右廻り左廻りが反對に用ゐられるから、この言葉には注意しなくてはならない。

こゝでは、その誤解を防ぐために、右旋(右手系もしくは正系)とか左旋(左手系もしくは負系)といふ言葉を用ゐることにする。

前に述べた角運動量、迴轉速度ばかりでなく、面積の如きも適當に規約すれば、軸性ベクトルとして表はすことができる。

面積を求めやうとする区域がいつも左手の側にあるやうに、そ

第二圖



の周縁を辿つて測つたときの面積を正として、これをその面に垂直で、向きは普通の螺旋の進む向き、大きさは面積に比例した長さのベクトル量で表はすと規約する。従つて周縁を反対の向きにいつも区域が右手にあるやうに辿つて測れば、大きさは等しく向きの反対のベクトルによつて表はされる負の面積と考へればよい。一つ面積が、その測り方によつて正或は負となることは可笑しなことのやうであるけれども、

一直線上の二點の相互の位置を表はすのにも、右に向つて測るのを正とするか左に向ふのを正にするかによつて正負は變るのと同様に、少しも變なことはない。殊に面に表裏があるものと見做せば、面の一方の側の面積を正にすれば、他の側は負と見做すことは非常に便利な規約である。

§2.1 ベクトル量の表はし方

ベクトル量を表はすのに普通二通りの方法がある、一つは圖示により、他は符號によつて示すのである。

§2.11 ベクトルを圖で示すには、一つの矢を劃く。適當の單位を選び、ベクトル量の大きさに比例する長さの矢 (OA) を劃いて示す。

矢の方向はベクトルの方向を、その尖端 (A) は向きを、その尾端 (O) はベクトルの位置を表はすものとする。(第三圖参照)

これを記號で OA 、或は \vec{OA} と書く。

單に OA と書いてベクトルを表はしたらば、その文字の順序に注意しなければいけない。 AO と OA とは、向きの反対なベクトルを示すことになる。

§2.12 解析的に扱ふには、前節の記號は不便であるから、ベクトル量は肉太文字 a, b 等、スカラー量には普通の文字を用ゐる。然し筆記體にはこれは書き難いから、ドイツ文字を用ゐるがよい、ドイツ派の學者は在來多くドイツ文字を用ゐてきた。其他中世紀の Tudor 文字 $\mathfrak{a}, \mathfrak{b}$ 或はギリシヤ文字等を用ゐる人もあるが、印刷には肉太筆記にはドイツ文字が經驗上便利である。

ベクトル解析程、著者が勝手な記號を用ゐてゐるものはない。この統一をはかることは、既に遅い憾がある。然し實際使用してみると、Gibbs の用ゐた記號が最も便利であることは、學者間に次第に認められてきたやうで、漸次その記號を用ゐた著書や論文が勢力を占めてきた。こゝでは主として Gibbs の記號を用ゐる、他の主な記號との比較は別に表にして巻尾に纏めておくことにする。

§3.1 等しいベクトル

位置の如何に拘らず、すべて大きさ、方向、向きの等しい二つのベク

トルは等しいと考へる。

これを

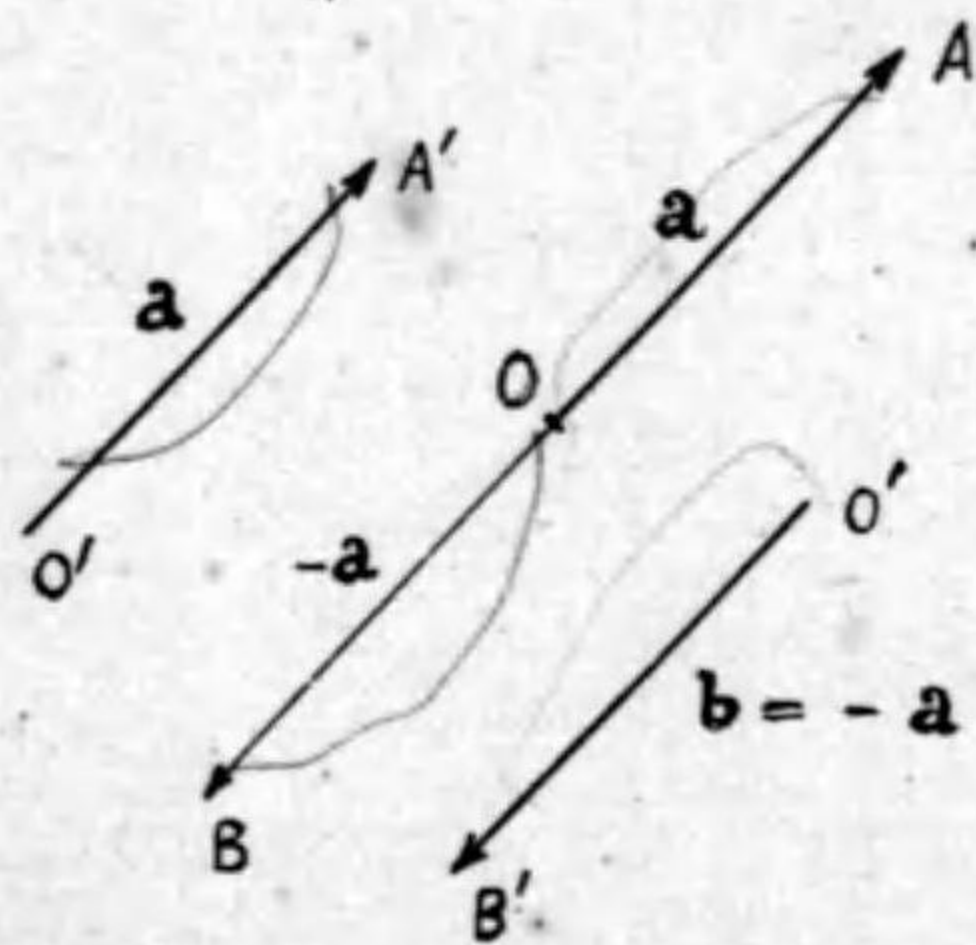
$$\vec{OA} = \vec{O'A'}$$

或ひは

$$a = b$$

で表はす。

第三圖



このベクトルの等式は、單に
大き許りでなく、方向も向きも
等しいといふ意味を表はして
ゐることを忘れてはならない。

従つて三つのベクトル $a, b,$

c が、もし

$$a = b, \quad c = b$$

ならば、

$$a = c$$

である、 a と c とはベクトルとして等しいことを示してゐる。

§3.2 負のベクトル

a と大き及び方向が等しく、向きが反對のベクトルを a の負ベ
クトルといひ $-a$ で表はす、即ち $\vec{OA} = a$ ならば

$$\vec{AO} = -a$$

§3.3 自由ベクトルと束縛ベクトル

ベクトルの等しい定義のやうに、位置を考に入れないでよいや
うなベクトルを自由なベクトルといふ。

然し剛體に働く力のやうなものは、その作用する線の位置を考
へる必要がある。同じ大き方向向きの力でも、剛體に作用すると
きは、その作用する線の位置が變れば、異なつた影響が起る。この
やうなベクトルは束縛されたベクトルといふ。

束縛されたベクトルの中で作用線が等しいときにのみ等しい
ベクトルは英語で Glissant といふ人もある。又動徑ベクトルや
剛體に働く力の能率のやうに、作用點が等しいときにのみ等しい
ベクトルは英語で Radial ともいふ。

然しこのやうな束縛されたベクトルの作用は、一般にそのベク
トルの能率 (§10) といふ量をとつて考へれば、其他のことは自由ベ
クトルと同様にして取り扱へるから、これからは殊更に斷らない
限り、自由ベクトルに就いて研究することにする。

ベクトルの合成

§4.1 ベクトルの加法

二つの同種類のベクトル a と b とを加へるには、 a の先端 A
から b を代表するベクトルを
ひく、その先端を C とすれば
 \vec{OC} で代表されるベクトルを
 a と b との合成ベクトル又は
和といふ。式で表はせば

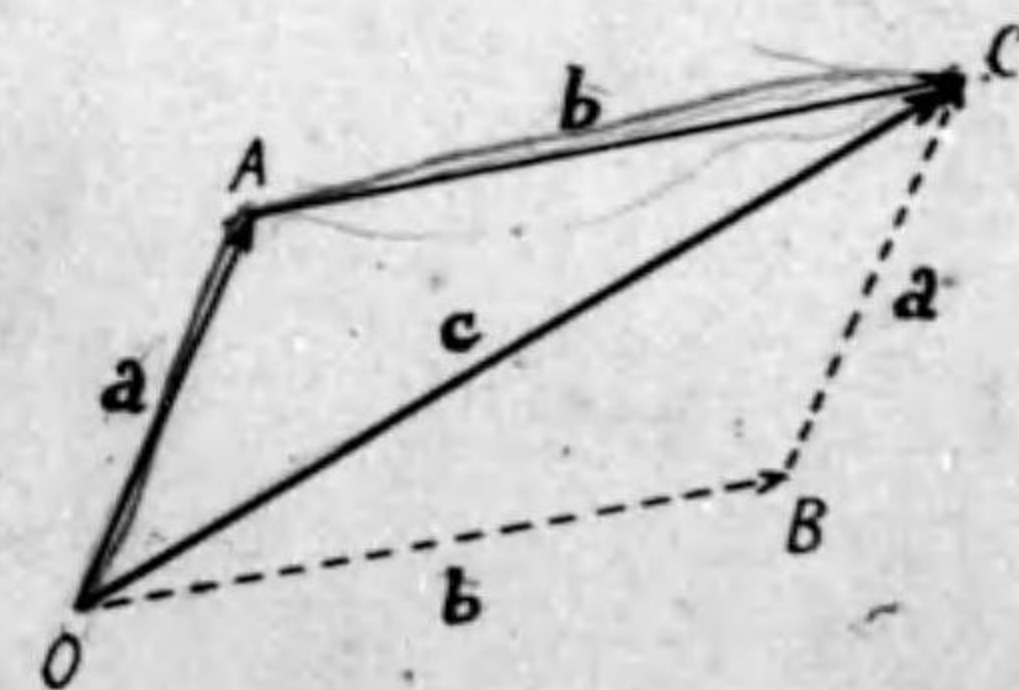
$$\vec{OA} + \vec{AC} = \vec{OC}$$

$\vec{OC} = c$ と書けば

$$a + b = c$$

と書いてもよい。

第四圖



この式は、 \mathbf{a} に \mathbf{b} をベクトル的に加へればベクトル \mathbf{c} に等しいといふことを意味してゐる。これは一つのベクトル方程式であつて、式の両邊にあるベクトルは互に大き、方向及び向きが皆等しいことを表はしてゐる。

方向、向き及び大きさが等しければ、その位置に拘らず二つのベクトルは等しいから、點 O から先づ \mathbf{b} を代表するベクトル \vec{OB} をひき、次に B から \mathbf{a} を代表するベクトルをひけば、その終點は C 點になることは明かである。即ち

$$\mathbf{b} + \mathbf{a} = \mathbf{c}$$

(§3.3) により

$$\mathbf{a} + \mathbf{b} = \mathbf{b} + \mathbf{a}$$

この式は交換の法則を表はすもので、二つの同種類のベクトルを加へる時には、加へ合はせる量の順序には關係しないことを示してゐる。即ちベクトル量の加法には交換の法則が成り立つ。

二つの同種類のベクトル \mathbf{a} と \mathbf{b} とを加へることは、共通の點 O から \mathbf{a} , \mathbf{b} を代表するベクトルをひき、それを二邊とする平行四邊形をつくれれば、 O を過る對角線が、 \mathbf{a} と \mathbf{b} の和を表はすことは明かである。このやうに作圖したのをベクトルの平行四邊形といふ。

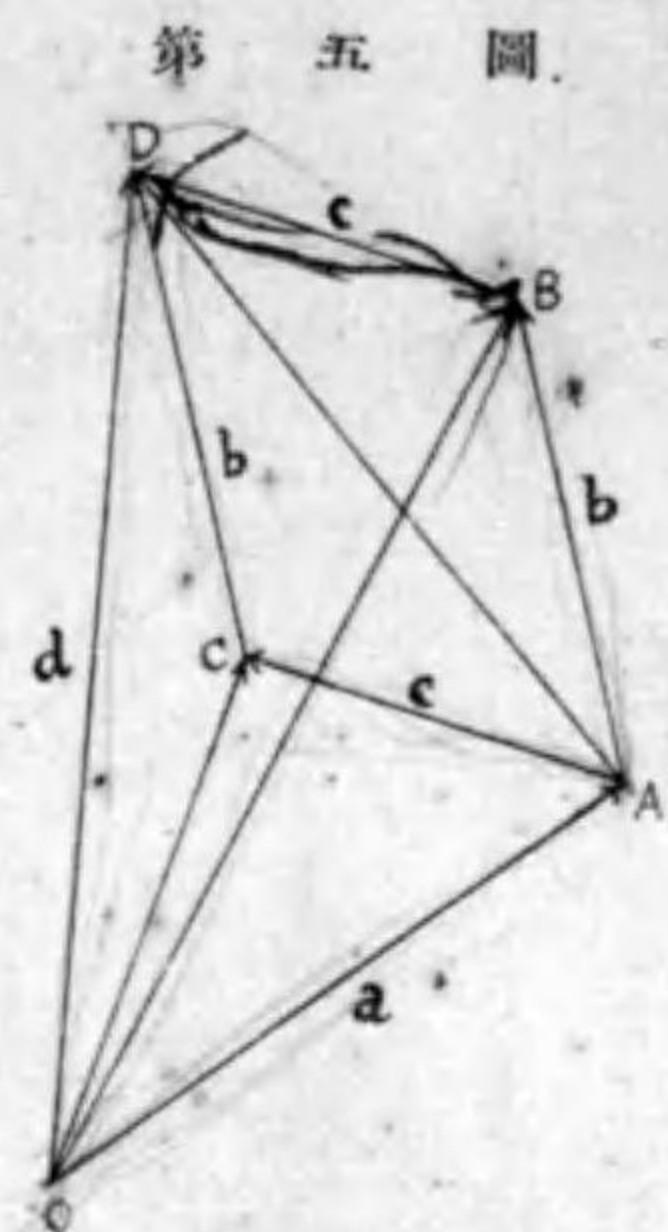
三つのベクトル \mathbf{a} , \mathbf{b} , \mathbf{c} の和は、第5圖によつて自から明かである。即ち

$$\begin{aligned}\vec{OD} &= \vec{OB} + \vec{BD} = (\vec{OA} + \vec{AB}) + \vec{BD} \\ &= \vec{OA} + \vec{AD} = \vec{OA} + (\vec{AB} + \vec{BD}) \\ &= \vec{OC} + \vec{CD} = (\vec{OA} + \vec{AC}) + \vec{AB}\end{aligned}$$

即ち

$$(\mathbf{a} + \mathbf{b}) + \mathbf{c} = \mathbf{a} + (\mathbf{b} + \mathbf{c}) = (\mathbf{a} + \mathbf{c}) + \mathbf{b}$$

ベクトルの和は、その結合の方法には關係しない、即ちベクトルの和には結合の法則が成立するから、括弧を挿んだり省いたりすることが随意にできる。



§4.2 ベクトルの減法

第4圖に於いてもし \mathbf{a} と \mathbf{b} が、大き等しく向きが反對なベクトルであつたとすれば、その合成ベクトルの尖端 C は O と一致し和は零になる。これをもベクトルと見做せば、零ベクトルは大き零で、向きの不定なベクトルと解することもできる。

$$\mathbf{a} + \mathbf{b} = \mathbf{0}$$

然るに (§3.3) の定義により \mathbf{b} は \mathbf{a} の負ベクトルであるから

$$\mathbf{b} = -\mathbf{a}$$

よつて

$$\mathbf{a} + (-\mathbf{a}) = \mathbf{0}$$

任意のベクトルに、その負ベクトルを加へることは、恰かも同じベクトルを減することと見做すことができるので、演算の記號 $+$ を省いて

$$\mathbf{a} - \mathbf{a} = \mathbf{0}$$

と書いて差支ない。

つまりベクトル c から同種のベクトル a を減ずることは、 c に a の負ベクトルを加へることを意味する

$$c - a = c + (-a)$$

§4.3 Lami の定理とベクトル多邊形

もし

$$c = a + b$$

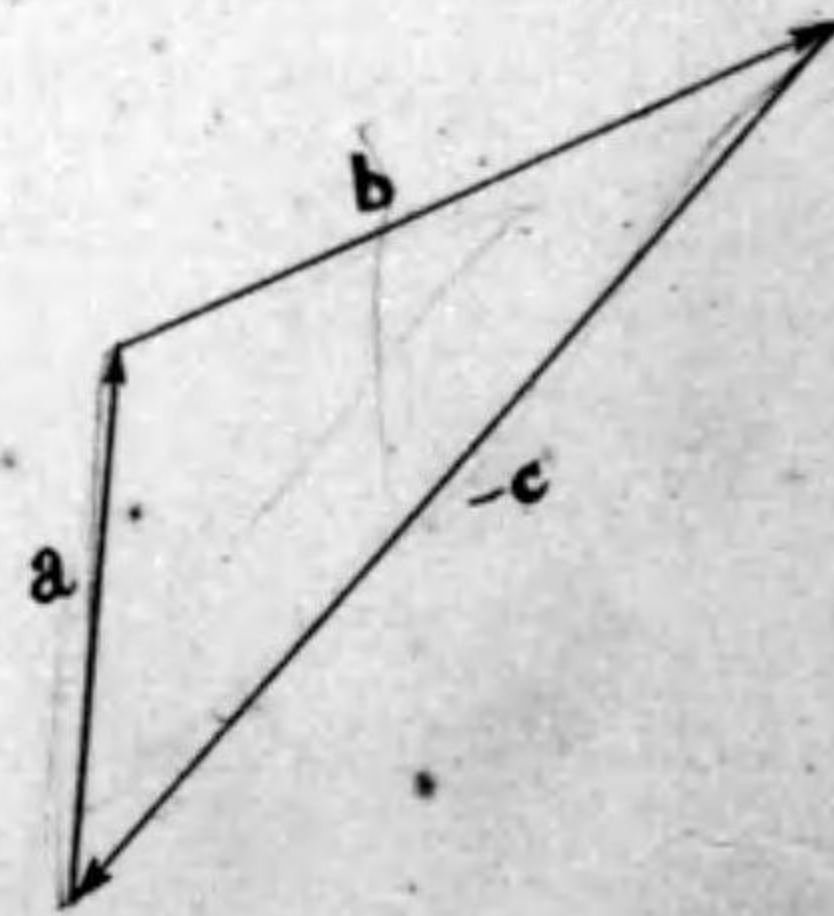
ならば、三つのベクトル a, b 及び $-c$ は一つの三角形を形づくり次の関係がある

$$a + b + (-c) = 0 \dots\dots(1)$$

即ち三つのベクトルの和が零ならば、そのベクトルを邊とする三角形ができる、逆に又三角形が作れば三つのベクトルの和は零となる。

一點に働く三つの力の合力が零になれば、その力を代表するベクトルを邊として作った三角形を力の三角形といひ、これは力の釣合に必要な條件である (Lami の定理)。

第六圖



この考を一般に推し擴めて、同種類の多くのベクトルの和は、ベクトルを表はす矢で多邊形を作れば求まる。

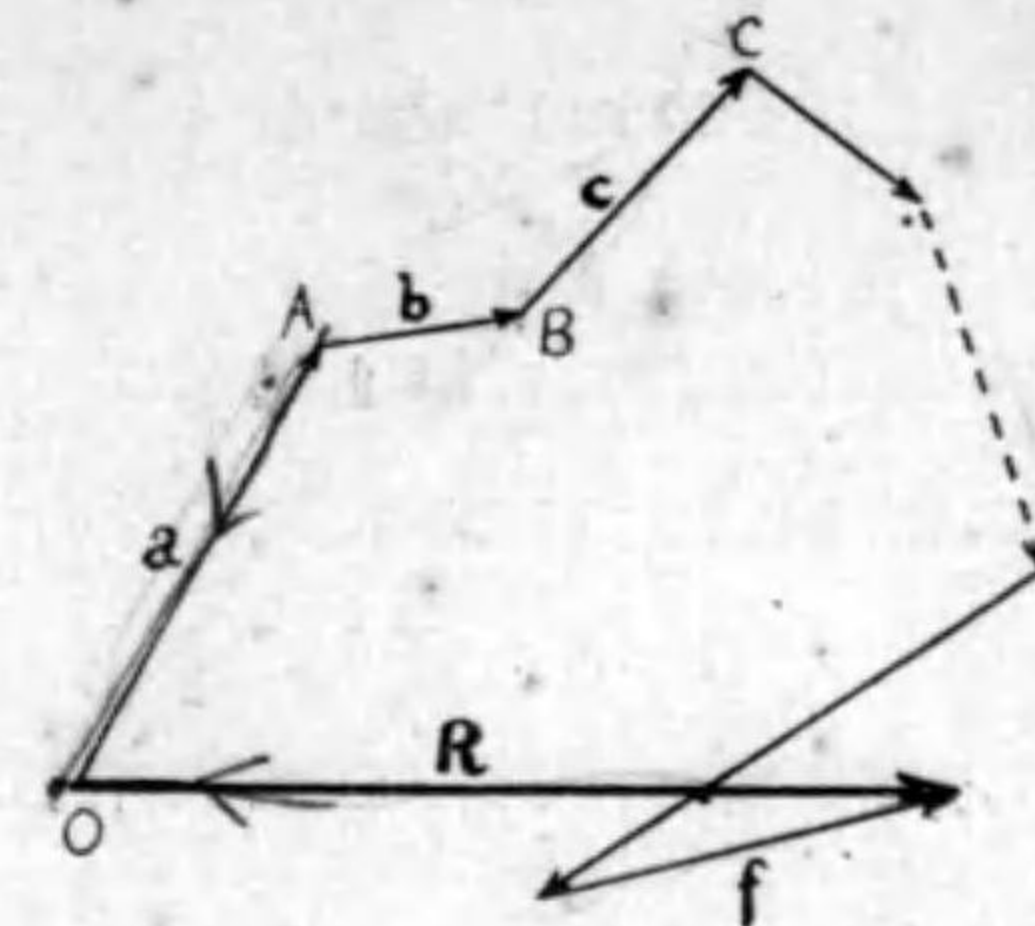
任意の一つのベクトルの尖端から、他の一つのベクトルをひき、その尖端から又次の一つをひく。つぎつぎに總てのベクトルを

ひけば(その順序には関係しない)最後のベクトルの尖端に、原点からひいた矢 (R) は、すべてのベクトルの和を表はす。

$$a + b + c + \dots + f = R \dots(2.1)$$

もし最終の點が原点に一致すれば、合成ベクトル R は零となり、ベクトルの和は閉じた多邊形になる。

第七圖



$$a + b + c + \dots + f = 0$$

例へば a, b, \dots が一點に作用する力であれば、その和の終點と合力の向きを反對にしたベクトルとは、一つの閉じた多邊形をつくる、これを力の多邊形といふ。

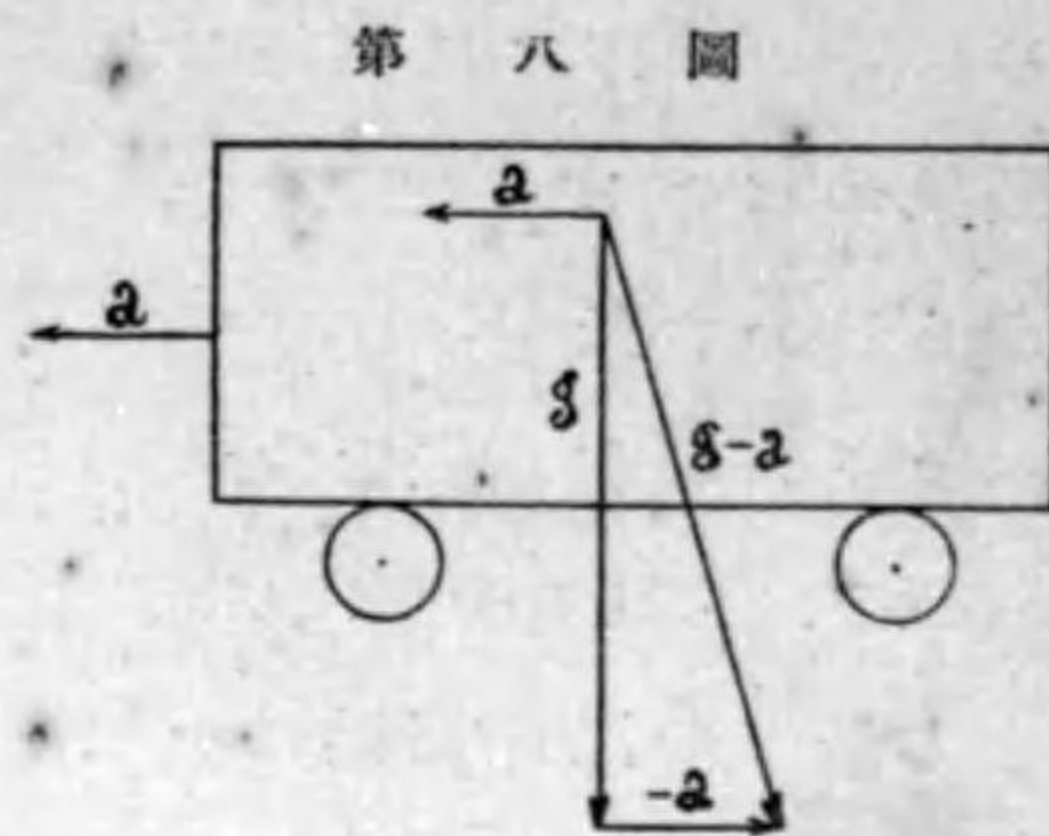
$$a + b + c + \dots + f + (-R) = 0 \dots\dots(2.2)$$

§4.4 例題

- (1) 地面に對して q の速度で動いてゐる列車内に v の速度で動いてゐる人は、地面に對して $q+v$ の速度をもつてゐる。
- (2) 風が q の速度で海上を吹き亘つてゐるとき、汽船の速度が v ならば、船上で感ずる風の速度は $q-v$ である。
- (3) 重力の加速度を g とする、列車が一定の加速度 a で運動してゐるならば、列車内で自由落下をする物體のもつ加速度は、列車に對して $g-a$ である。

もし初めに静止してて、その位置から墜ちるとすれば、墜ちる方向は $g-a$ の方向である。

列車に対して静止してて、自由に懸つてゐる錘(振子)は、この見懸け上の重力の方向を示し、車内に置いた水準器の示す水準線はその方向に垂直である。



第八圖

§5.1 ベクトル量とスカラー量との積

ベクトル b がベクトル a の n 倍 (n は正の整数) の大きさを持ち、方向及び向きは a に等しければ

$$b=na$$

で表はすことは (§2) の規約並びに (§3) の定義に適つた表はし方であり、 (§4) の合成の考によれば、 b は a を n 個加へたものに等しい。

$$b=a+a+\dots(n\text{個})$$

従つて、逆に b をもとにして考へれば

$$a=\frac{1}{n}b$$

である。

もし b が a と向きの反対なものならば

$$b=-na$$

$$=n(-a)$$

即ち b は a の負ベクトルの n 倍と見做されるし、或は n を負の整数として a の n 倍と考へてもよい。

n は必ずしも整数でなくてもよい。この考を擴張して、 n を任意の実数として、 na はベクトル a と方向等しく、向きは n が正か負かによつて等しいか反対であつて、大きさは a の大きさの n 倍に等しいベクトルを表はすものと定義する。

n が只の実数であるときは、 a と b とは同じ種類の量であるが、更にこの考を擴張して、 n が一般のスカラー量即ち元 (dimension) を有する物理的の量であるならば、 a と b とは異つた元を有する量となる。例へば n を質量、 a を加速度とすれば、 na は力、又 a が速度ならば na は運動量であつて a とは別種のベクトル量であることに注意しなへすれば、 n を一般のスカラー量としてベクトル a との積 na の意味は自ら前の定義で定められる。

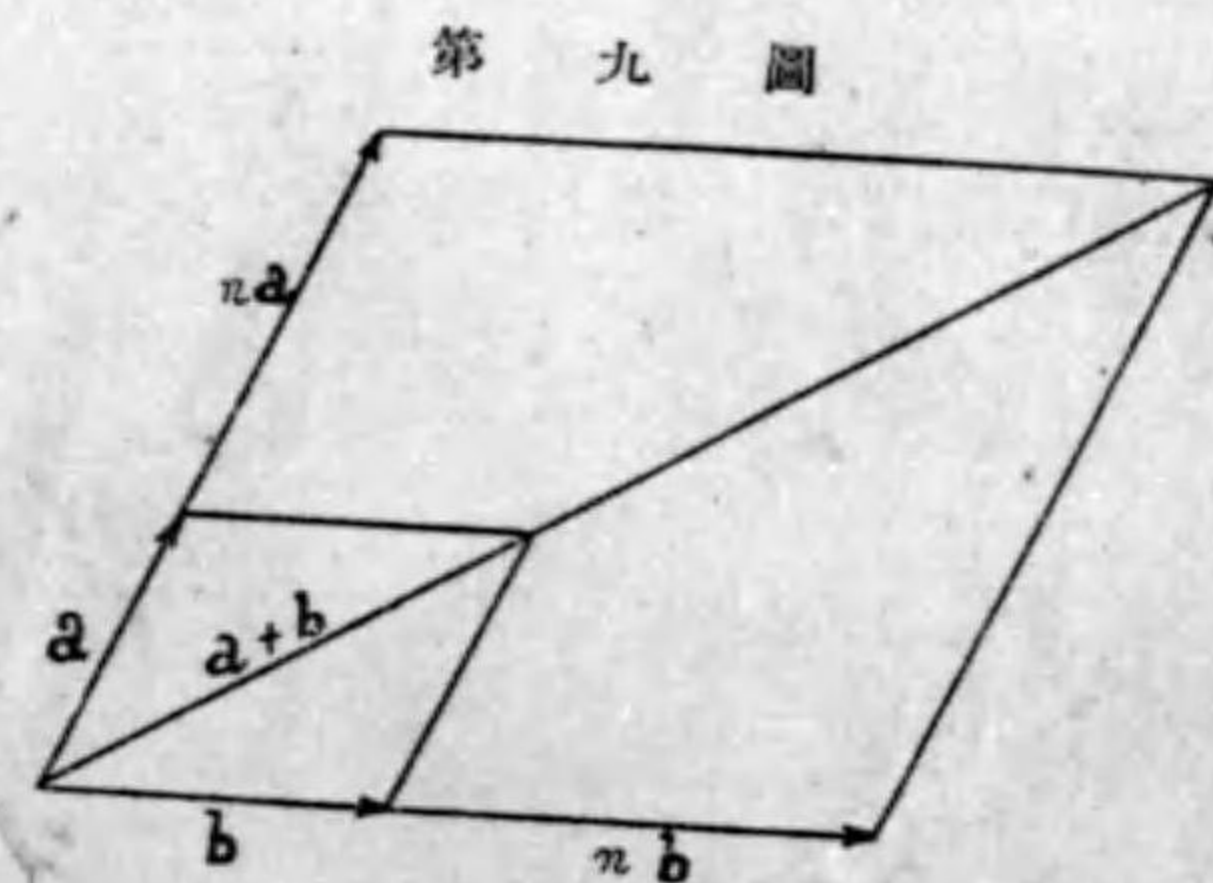
この定義から直にスカラー量 n とベクトル量 a との積は、交換並びに結合の法則に従ふことが言へる。式で表はせば

$$na=an$$

$$(n+m)a=na+ma$$

$$m(na)=(nm)a=n(ma)$$

二つのベクトル a 及び b をともに n 倍して作つた平行四邊形



第九圖

は、 a 及び b を二邊とする平行四邊形に相似で、對角線の長さは n 倍であるから、明かに

$$n(a+b) = na + nb$$

の關係が成り立つ。

§ 5.2 單位ベクトルと率

a と同じ方向及び向きをもち、大きさが 1 に等しいベクトルを a_1 (時には Weatherburn の用ゐた記號 a が便利である) と書き、これを a の單位ベクトルといふ。

ベクトル a の大きさはスカラー量であるから、その記號と同じ文字を普通の書體 a で書くか、或は $|a|$ で表はせば、明かに

$$a = a a_1 \dots \dots \dots (3)$$

a_1 の大きさは 1 であるから

$$|a_1| = 1$$

と書ける。

即ち任意のベクトルは大きさを表はすスカラー量と、方向及び向きを示すその單位ベクトルとの積として表はせる。

ベクトル a の大きさを、 a の率又は絶對値と云ふ。單位ベクトルの率は 1 である。

§ 5.3 逆ベクトル

a の逆ベクトルといふのは、方向及び向きが a に等しく、率が a

の率の逆數に等しいベクトルで、 a^{-1} 又は $\frac{1}{a}$ の記號で表はす。

$$\underline{a^{-1} \equiv \frac{1}{a} = \frac{a_1}{a}} \dots \dots \dots (4)$$

單位ベクトルの逆ベクトルは、それ自身に等しいことは明らかである。又 a^{-1} の逆ベクトルは a であるから、 a と a^{-1} とは互に相逆の關係を保つてゐる。

§ 6.1 ベクトルの誘導

前節によれば、ベクトル a に平行な任意のベクトル p は、 a に正又は負の數 x を乗すれば得られる。

$$p = x a \quad (x \neq 0)$$

自由ベクトルではベクトルの位置は關係ないから、平行なベクトルは同一線上にある共線なベクトルであると見做せる。共線な二つのベクトルは他のベクトルにスカラー量を乗じて導くことができる。

逆にもし任意のベクトル p が、 a に対して $p = x a$ (但し $x \neq 0$) の關係が成立すれば、 p は a に平行である。即ち方向は等しく、向きは x が正か負かによつて a に等しいか又は反對である。

§ 6.2 共面ベクトルの誘導

もし二つのベクトル a と b が平行でないとき(方向も向きも等しくない)、他のベクトル q がこの二つのベクトルに対して

$$q = x a + y b$$

(x, y は實數)の關係をもつてゐるならば、 q, a 及び b は或る一つの

平面に平行である。

それは與へられた式の右邊を移項すれば直ちに知れる；

$$q + (-xa) + (-yb) = 0$$

(§4.3) により、三つのベクトル q , $(-xa)$ 及び $(-yb)$ は一つの三角形を形づくるから、この三つは同一平面内に横たはらなければならない。即ち共面である。

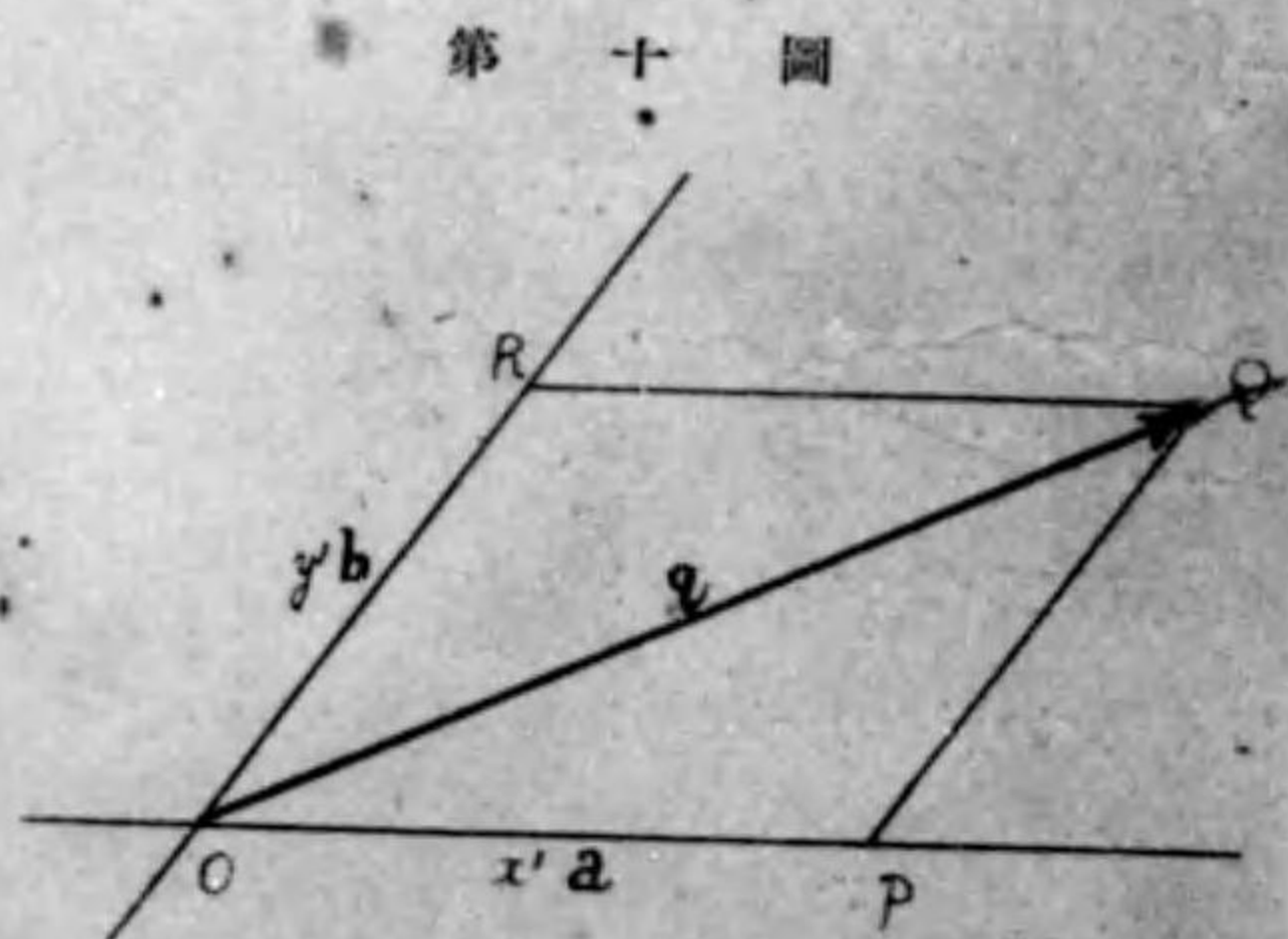
然しベクトルは、大きさ、方向、向きさへ等しければ變りないから、そのまゝ如何なる位置に移してもよい。従つて三つのベクトルは同一平面内に横たはらなくても、或る一つの平面に皆平行ならば三角形をつくることができる。ベクトルが共面であるといふことは、此のやうな廣い意味に解釋すれば、三つのベクトルは共面であると言つて差支ない。

§6.21 逆にもしベクトル q が一つの平面に平行であれば、その平面内に横たはる平行でない任意の二つのベクトル a, b によつて

$$q = xa + yb$$

として表はすことができる。

q の原點 O を過つて、 a と b とに平行な二直線をひき、平行四邊形 $OPQR$ (第10圖) を作れ



第十圖

ば、(§6.1) によつて

$$\vec{OP} = xa, \quad \vec{OR} = yb$$

であるから

$$q = xa + yb \dots\dots\dots (6)$$

になることが知られる。

§6.22 これを定理の形に纏めておけば

[定理] 平行でない二つのベクトル a, b から導かれるベクトルはすべて、同一の平面に平行である。

逆に、任意のベクトルは、それに平行な任意の平面内の、平行でない二つの任意のベクトルで表はすことができる。

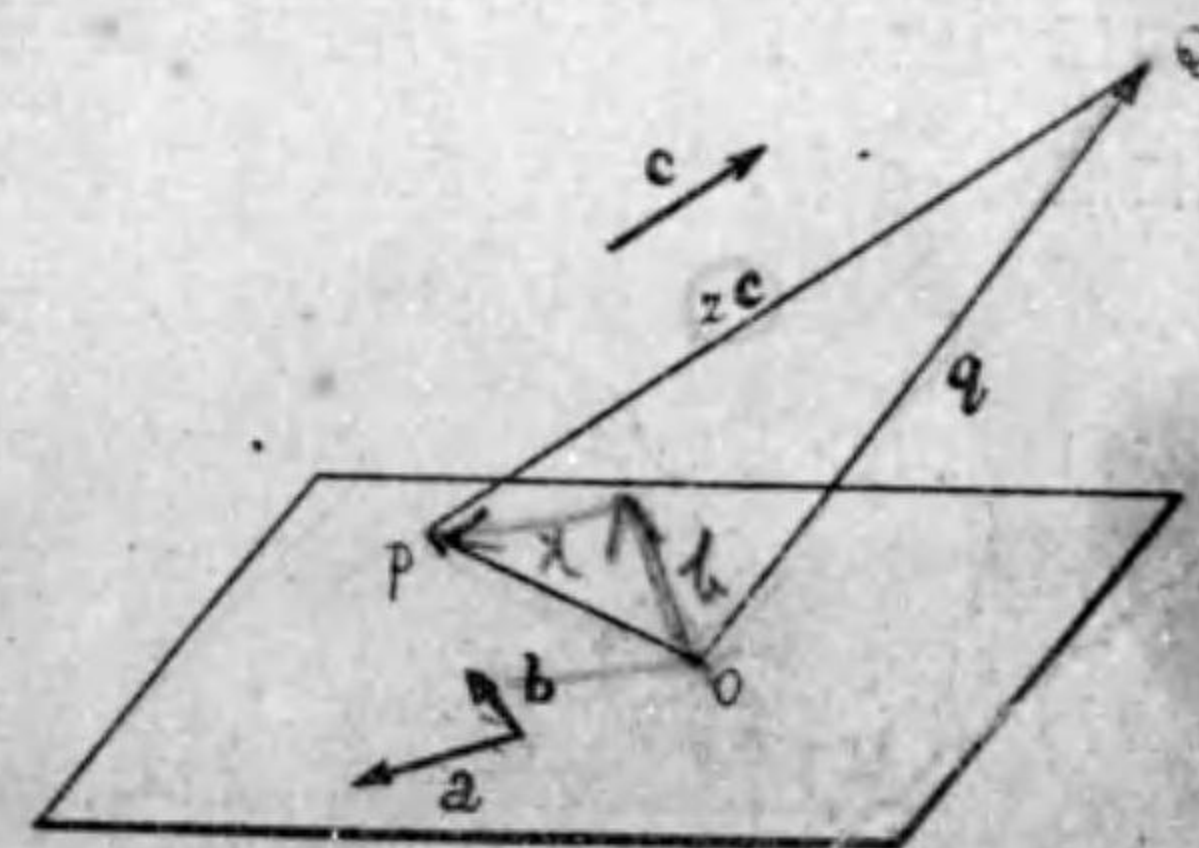
§6.3 共面でないベクトルの誘導

三つの互に平行でないベクトル a, b, c は、何れの一つも他の二つから導くことができないならば——即ちこの三つのベクトルは共面でない——任意のベクトル q は

$$q = xa + yb + zc \dots\dots\dots (7)$$

の形で表はせる。但し x, y, z は正又は負の實数である。

第11圖で示すやうに、 q の原點を過つて、 a 及び b に平行な平面をつくる。もし q がこの平面内に



第十一圖

横たはるならば、 z は零に等しく、 q は a と b とで表はせる (§6.2).

q が a - b 面内にならば、 q の先端 Q を過つて c に平行な線をひけば、 c は a 及び b に平行でないから a - b 面と交はる、その交点を P とすれば、ベクトル \vec{OP} は前章により

$$\vec{OP} = x\mathbf{a} + y\mathbf{b}$$

\vec{PQ} は c に平行であるから

$$\vec{PQ} = z\mathbf{c}$$

従つて

$$\vec{OQ} = \mathbf{q} = x\mathbf{a} + y\mathbf{b} + z\mathbf{c}$$

この定理の逆は (§6.22) と同様にして證明できる。そして a, b, c が與へられれば、 q の分け方は唯一通りしかないことも簡単にわかる、よつて次の定理が導かれる。

[定理] 任意のベクトルは、共面でない三つの任意のベクトルで表はすことができる。その分け方は唯一である。

§6.41 成分

前節の定理によれば、共面でない三つのベクトルの一組を用ゐて、任意のベクトル q を表はすことができる。

q を分解した形においたとき、 x, y, z を夫々ベクトル q の a, b, c 方向の成分といふ。成分 x, y, z は q の長さの a, b, c の方向に於ける射影であつて、スカラー量である。

前節の定理を言ひ換へて次の重要な定理を得る。

[定理] 共面でない任意の三つのベクトルの方向に於ける成分が與へられれば、ベクトルは唯一に定まる。

§6.42 分ベクトル

既に (§4.3) で述べたやうに、一つのベクトルは、數個のベクトルを合成して得られる。合成ベクトルに対して、ベクトル多邊形の邊を形づくる多くのベクトルを分ベクトルと名付ける。

q を a, b, c の方向に分けて得られる、 $x\mathbf{a}, y\mathbf{b}, z\mathbf{c}$ は q のその方向に於ける分ベクトルであつて、 q の成分 (x, y, z) とは異ふ意味をもつてゐる量であることを忘れてはならない。

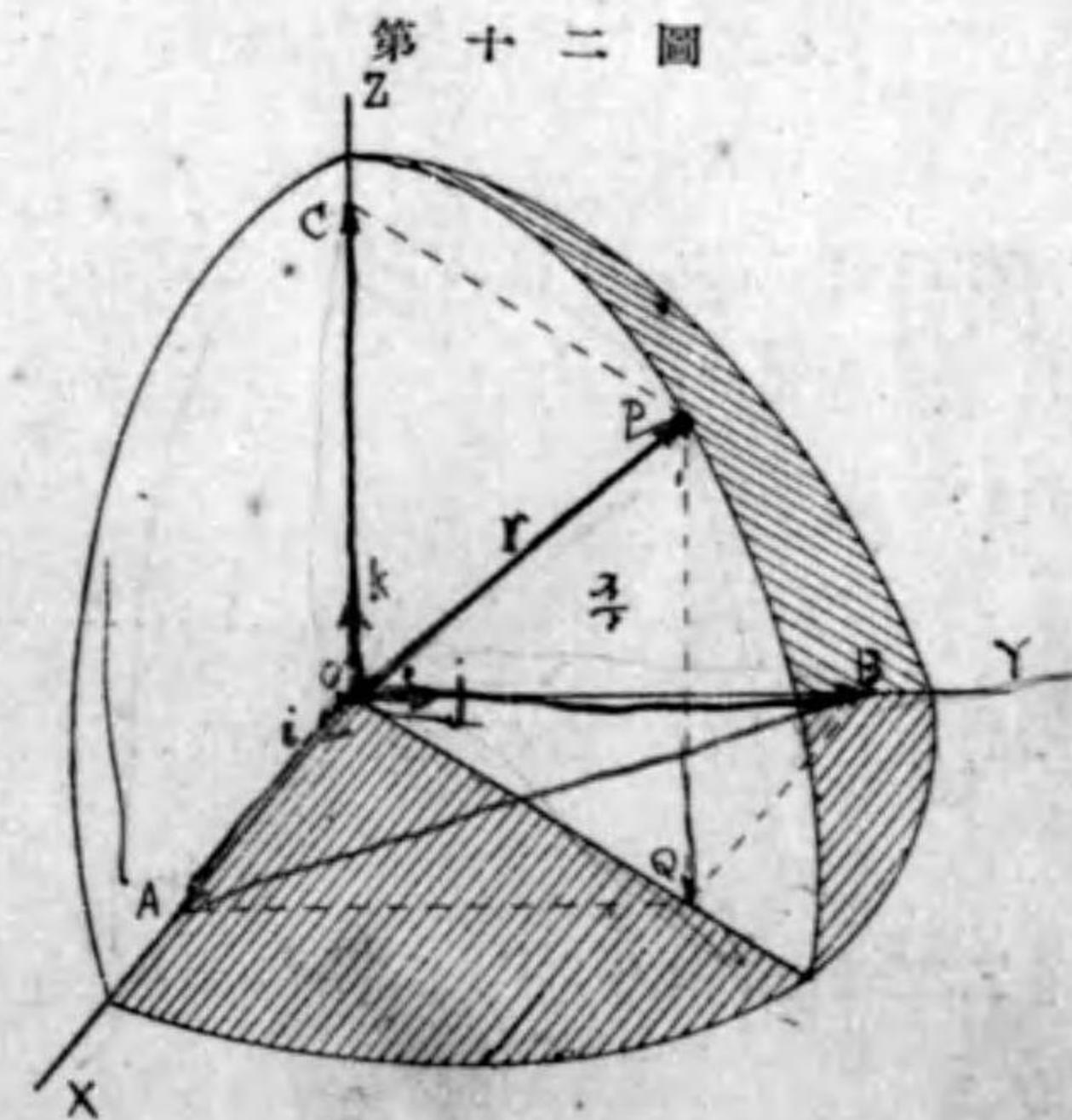
§7.1 基本ベクトル

直交坐標軸の X, Y, Z 軸の正の向きに沿ふて三つの単位ベクトルをとり、夫々 i, j, k とする。

任意のベクトル r は前章によつて、 X, Y, Z 軸の方向の分ベクトルもしくは成分(直交坐標軸に関しては正射影)が與へられれば定まる。即ち

$$\begin{aligned} r &= \vec{OP} = \vec{OQ} + \vec{QP} \\ &= (\vec{OA} + \vec{OB}) + \vec{OC} \end{aligned}$$

$$\therefore r = xi + yj + zk$$



x, y, z は適当な實數である。

互に直交する三つの單位ベクトルの一組 i, j, k を基本(單位)ベクトルといひ、 (x, y, z) を適當に擇めば如何なるベクトルでも基本ベクトルから導くことができる。

§ 7.2 直角成分

r の率を r , OP の方向餘弦を (λ, μ, ν) , 坐標軸となす角を (α, β, γ) とすれば

$$\left. \begin{aligned} x &= r \cos \alpha = \lambda r \\ y &= r \cos \beta = \mu r \\ z &= r \cos \gamma = \nu r \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (9)$$

(x, y, z) は r の直角成分である。

$$r = r(\cos \alpha i + \cos \beta j + \cos \gamma k) \dots\dots\dots (10)$$

§ 7.21 (λ, μ, ν) は方向餘弦であるから

$$\lambda^2 + \mu^2 + \nu^2 = 1$$

故に

$$r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2} \dots\dots\dots (11)$$

r の率を直角成分で表はした式である。

§ 7.22 前章 (§ 6.41) に得た定理は、次のやうに言ひ換へることができる。

[定理] 直角成分が與へられればベクトルは唯一に定まる。

§ 7.3 等しいベクトルの成分

二つのベクトル a と b が等しければ、上に得た定理によつて、直角成分は夫々等しくなければならないし、又直角成分が等しい二つのベクトルは、互に等しくならなければならない。

これは大切な定理であるが、前章の定理により既に證明する迄もないけれど、練習のために、この後の場合を單獨に證明してみよう。

a, b の方向餘弦を夫々 $(\lambda, \mu, \nu), (l, m, n)$; 直角成分を夫々 $(a_x, a_y, a_z), (b_x, b_y, b_z)$ とすれば、直角成分が互に等しいから

$$a_x = b_x, \quad a_y = b_y, \quad a_z = b_z$$

方向餘弦は自乗の和が 1 になるから

$$\lambda^2 + \mu^2 + \nu^2 = 1$$

$$l^2 + m^2 + n^2 = 1$$

然るに

$$|a| = \sqrt{a_x^2 + a_y^2 + a_z^2}$$

$$|b| = \sqrt{b_x^2 + b_y^2 + b_z^2}$$

故に

$$|a| = |b|$$

即ち大さは等しい。

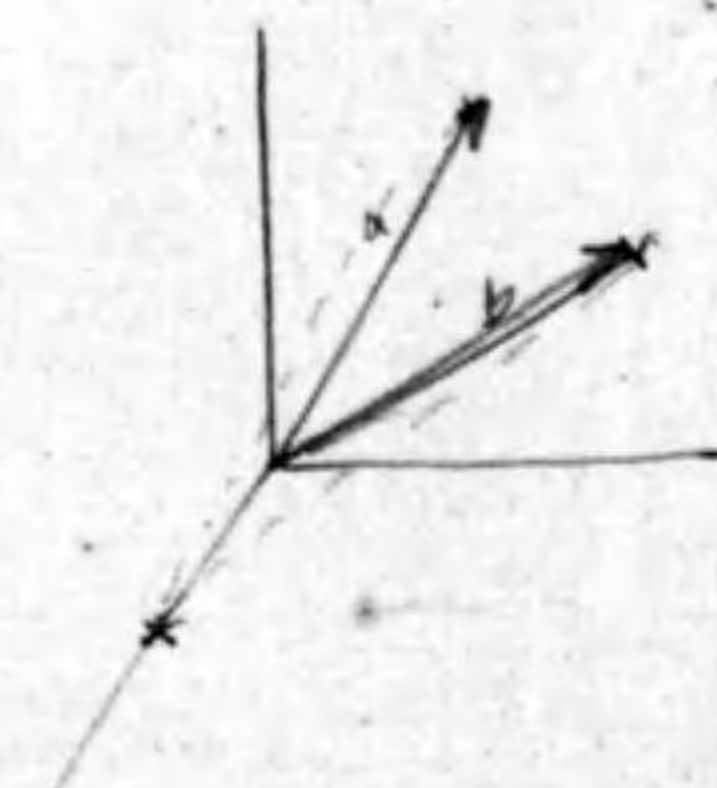
従つて

$$\lambda = l, \quad \mu = m, \quad \nu = n$$

方向並に向きが等しい。

即ち

$$a = b$$



$a_x = \lambda |a| = l |b|$
 $b_x = l |b|$
 $\therefore \lambda |a| = l |b|$
 $\therefore \lambda |a| = l |b| \therefore \lambda = l$
 $\therefore \mu = m, \nu = n$

であることが知られる。

この逆も簡単に証明されるから、試みてみられるがよい。

§ 7.4 合成ベクトルの成分

二つのベクトル a, b を

$$a = a_x i + a_y j + a_z k$$

$$b = b_x i + b_y j + b_z k$$

と書けば、成分はスカラー量であるから、夫々纏めて

$$a + b = (a_x + b_x) i + (a_y + b_y) j + (a_z + b_z) k$$

即ち、二つのベクトルの和の成分は、その成分の和を成分とするベクトルである。

つまりベクトルは複素数のやうに考へればよい。二つの複素数の和は、各々の實数値及び虚数値の和を、夫々實数値及び虚数値とする複素数であるやうに、基本ベクトルを夫々異なる虚数として扱へばよい。ベクトルは複素数を更に一般化した超越数である。この點に於いて Hamilton の創案になる四元數 (Quaternion) といふ $x_0 + x_1 i_1 + x_2 i_2 + x_3 i_3$ (i_1, i_2, i_3 は夫々虚数の單位) の形の數に結びつくものであるが、是等の悉しい研究は今のところ必要がない、只こゝでは複素数のやうに取り扱へることを覚えておけばよい。

§ 7.41 r が多くのベクトル a_1, a_2, \dots, a_n の和であれば、 r の成分はその分ベクトルの成分の和である、即ち

$$r = \sum_{j=1}^n a_j = i \sum a_{xj} + j \sum a_{yj} + k \sum a_{zj}$$

$$\therefore \left. \begin{aligned} r_x &= \sum a_{xj} \\ r_y &= \sum a_{yj} \\ r_z &= \sum a_{zj} \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (12)$$

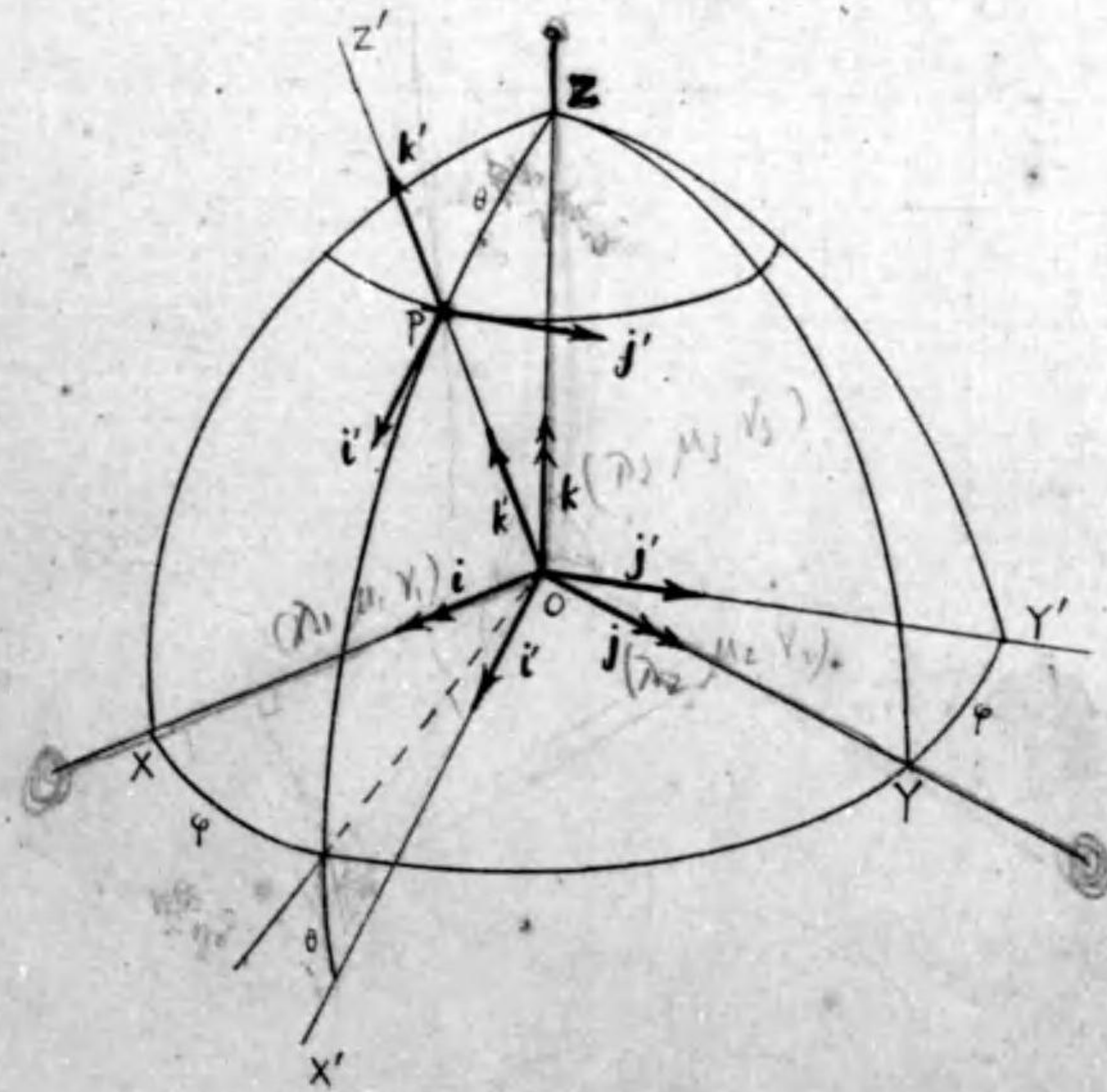
§ 7.5 單位ベクトルの成分

$$a = a(i \cos \alpha + j \cos \beta + k \cos \gamma)$$

とおけるから、 a と方向、向き of 等しい單位ベクトルは

$$\begin{aligned} a_1 &= \frac{a}{a} = i \cos \alpha + j \cos \beta + k \cos \gamma \\ &= i \lambda + j \mu + k \nu \dots \dots \dots (13) \end{aligned}$$

第十三圖



即ち、単位ベクトルの成分は、その方向餘弦に等しい。

§ 7.51 點の位置を示すために、坐標軸の原點からその點にひいた位置ベクトルを動徑ベクトル又は略して單に動徑といふ。

或る點の方向は、その動徑の方向餘弦を求めれば知れる、つまり單位動徑ベクトルの直角成分を求めればよい。

[例] 原點を中心とする半徑 r の球面上の點 P に於いて、 Z' 軸は動徑の方向に、 X' 軸は子午圓に切し、 Y' 軸は緯度圓に切する直交坐標軸をとる(第十三圖)。

XYZ 軸と $X'Y'Z'$ 軸との間の方向餘弦の關係は下の左の表で示される。 P 點の經度を φ 、餘緯度を θ とすれば、 (λ, μ, ν) の値は圖から容易に方向餘弦が求まる。

	X	Y	Z		1	2	3
X'	λ_1	μ_1	ν_1	λ	$\cos \theta \cos \varphi$	$\sin \theta \cos \varphi$	$-\sin \varphi$
Y'	λ_2	μ_2	ν_2	μ	$\cos \theta \sin \varphi$	$\sin \theta \sin \varphi$	$\cos \varphi$
Z'	λ_3	μ_3	ν_3	ν	$\sin \theta$	$-\cos \theta$	0

右の表の列の上の數字は、 (λ, μ, ν) の添字を示す。

$(i, j, k), (i', j', k')$ を夫々二つの直交坐標軸の基本ベクトルとすれば、その關係は

$$\left. \begin{aligned} i &= \lambda_1 i' + \lambda_2 j' + \lambda_3 k' \\ j &= \mu_1 i' + \mu_2 j' + \mu_3 k' \\ k &= \nu_1 i' + \nu_2 j' + \nu_3 k' \end{aligned} \right\}$$

又

$$\left. \begin{aligned} i' &= \lambda_1 i + \mu_1 j + \nu_1 k \\ j' &= \lambda_2 i + \mu_2 j + \nu_2 k \\ k' &= \lambda_3 i + \mu_3 j + \nu_3 k \end{aligned} \right\} \begin{aligned} &= \cos \theta \cos \varphi i + \sin \theta \cos \varphi j + 0 k \\ &= 0 i + \cos \varphi j + \sin \varphi k \\ &= 0 i + (-\cos \theta) j + 0 k \end{aligned}$$

で應用の多い關係式である。

(注意すべき事)

ベクトルを表はすには、(1)方向及び向きを示す量と、(2)大きさを表はす量とが必要である。則ち(1)方向餘弦 (λ, μ, ν) と、(2)大きさ $|a|$ を知ればよい、然しこの四つの量の中、三つだけが獨立して定まる。方向餘弦は三つあるけれども、 $\lambda^2 + \mu^2 + \nu^2 = 1$ の關係が成り立つために、獨立したものは二つであるから、結局三つの獨立した量によつてベクトルを定めることができる。或は又三つの直角成分を知れば、直角成分は $\lambda|a|, \mu|a|, \nu|a|$ であるから、方向も大きさも定まる。或は坐標軸の方向の分ベクトルが與へられるか、若しくは任意の共面でない三つのベクトルの方向の成分又は分ベクトルを知ればよい。

ベクトル a の成分を a_x, a_y, a_z と書いた書物もあるが、分ベクトルの意味に用ゐることが多い。成分は代數的の量であるが、分ベクトルはベクトル量である、此の書物では肉太文字はベクトルの意味に用ゐるから、 a_x のやうな記號は分ベクトルを表はすことにする。

§ 7.6 例題

- (1) 二點 A, B 間を m と n との比に分つ點の位置を求めよ。

任意の原点 O から A, B にひいた位置ベクトルを夫々 \mathbf{a}, \mathbf{b} ; 求める点 P の動径を \mathbf{r} とすれば、問題により

$$n\overline{AP} = m\overline{PB}$$

第十四圖

$$\overline{AB} = \mathbf{b} - \mathbf{a}$$

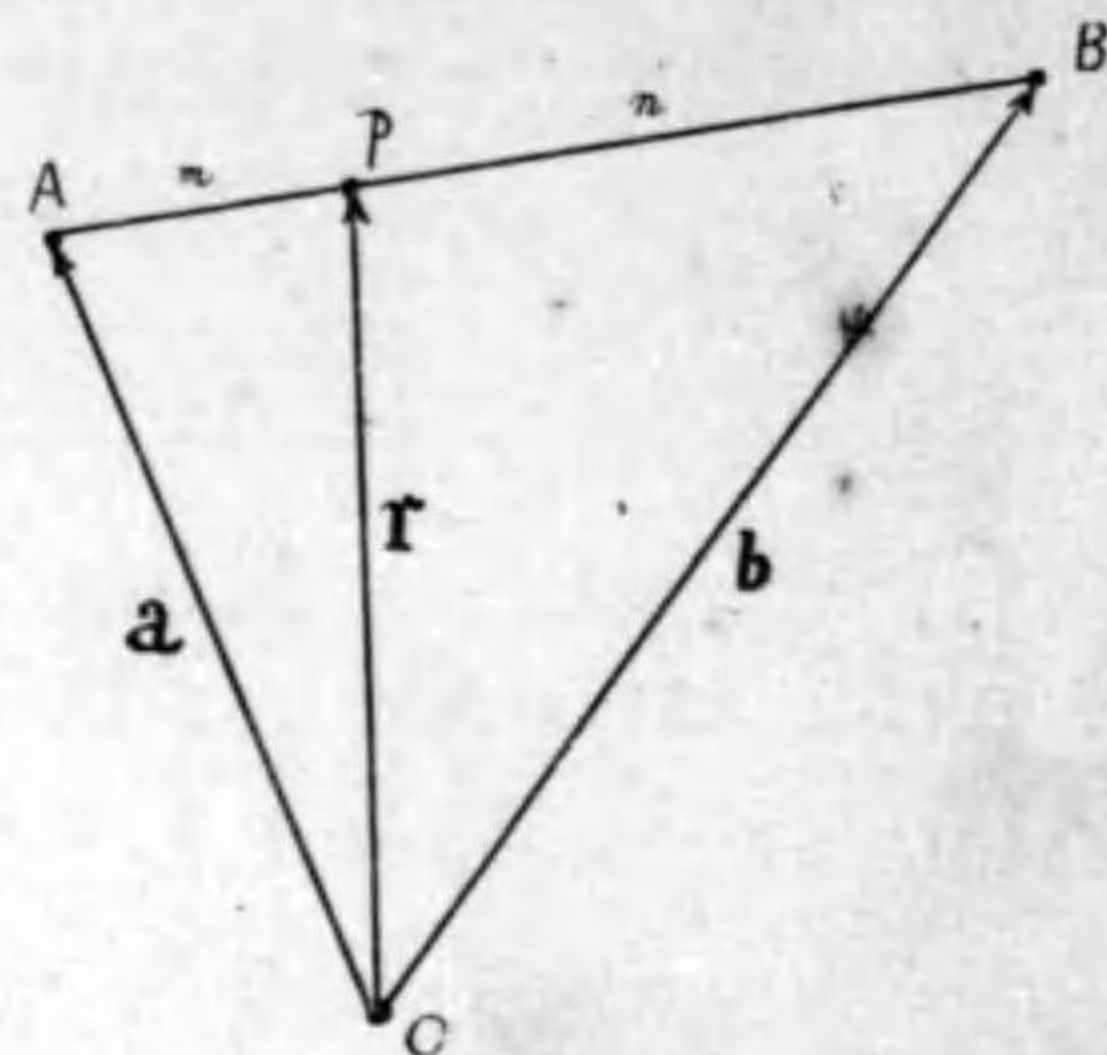
よつて

$$\overline{AP} = \frac{m}{m+n}(\mathbf{b} - \mathbf{a})$$

$$\therefore \mathbf{r} = \overline{OP} = \overline{OA} + \overline{AP}$$

$$= \mathbf{a} + \frac{m}{m+n}(\mathbf{b} - \mathbf{a})$$

$$= \frac{n\mathbf{a} + m\mathbf{b}}{m+n}$$



(2) 重心

n 個の質点の質量を夫々 m_1, m_2, \dots, m_n , 動径を夫々 $\mathbf{r}_1, \mathbf{r}_2, \dots, \mathbf{r}_n$ とする。

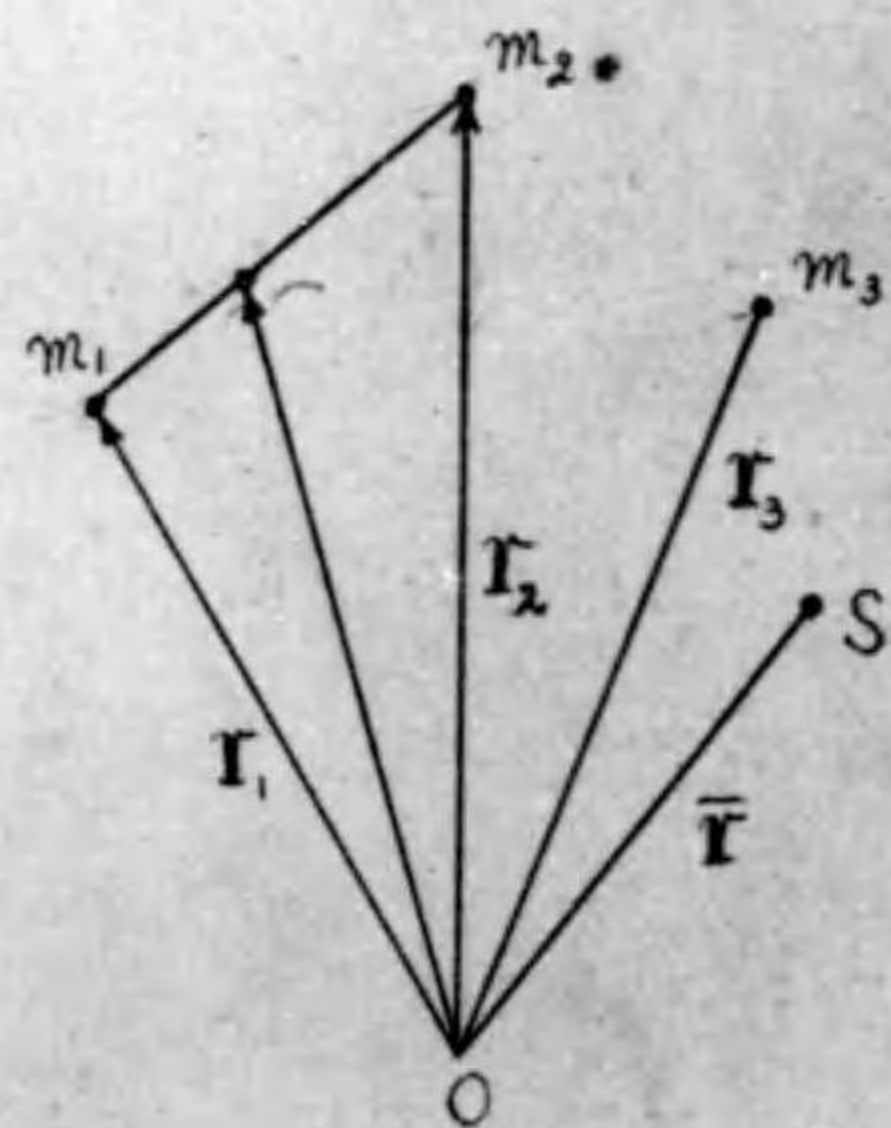
第十五圖

m_1 と m_2 との重心は、その二点の距離を、質量の比に反比例するやうに分つ点である。

その二つの質点の重心への動径を \mathbf{r}_{12} とすれば、前例により

$$\mathbf{r}_{12} = \frac{m_1\mathbf{r}_1 + m_2\mathbf{r}_2}{m_1 + m_2}$$

これと m_3 との重心を $\mathbf{r}_{12,3}$ とすれば



$$\begin{aligned} \mathbf{r}_{12,3} &= \frac{(m_1 + m_2)\mathbf{r}_{12} + m_3\mathbf{r}_3}{(m_1 + m_2) + m_3} \\ &= \frac{m_1\mathbf{r}_1 + m_2\mathbf{r}_2 + m_3\mathbf{r}_3}{m_1 + m_2 + m_3} \end{aligned}$$

これは m_1, m_2, m_3 の重心への動径である。

以下同様にして求めてゆけば、 n 個の質点の重心 S への動径 $\bar{\mathbf{r}}$ は

$$\bar{\mathbf{r}} = \frac{m_1\mathbf{r}_1 + m_2\mathbf{r}_2 + \dots + m_n\mathbf{r}_n}{m_1 + m_2 + \dots + m_n} = \frac{\sum m\mathbf{r}}{\sum m}$$

n 個の質点の全体の質量を M とすれば、 $\sum m = M$ であるから

$$\bar{\mathbf{r}} = \frac{\sum m\mathbf{r}}{M} \dots \dots \dots (14.1)$$

もし質点が集積して連続体をなしてゐるものを固体と考へるならば、その重心は容易く

$$\bar{\mathbf{r}} = \frac{\int \mathbf{r} dm}{\int dm} = \frac{\int \mathbf{r} dm}{M}$$

積分は固体全体についてとればよい。

固体の密度を ρ , $d\tau$ を容積要素とすれば、重心は

$$\bar{\mathbf{r}} = \frac{\int \rho \mathbf{r} d\tau}{\int \rho d\tau} = \frac{\int \rho \mathbf{r} d\tau}{M} \dots \dots \dots (14.2)$$

である。

是等の関係式を直角成分で表はせば、

$$\bar{\mathbf{r}} = \bar{x}\mathbf{i} + \bar{y}\mathbf{j} + \bar{z}\mathbf{k},$$

質点の組合にては

$$\mathbf{r}_t = x_t \mathbf{i} + y_t \mathbf{j} + z_t \mathbf{k}, \quad (t=1, 2, \dots, n)$$

とおけば

$$M\bar{x} = \sum m_t x_t, \text{ etc.}$$

連続体にては

$$\bar{x} = \frac{\iiint \rho x \, dx \, dy \, dz}{\iiint \rho \, dx \, dy \, dz}, \text{ etc.}$$

で示される。

(3) 重心は原点の擇み方に關係しないことを證明なさい。

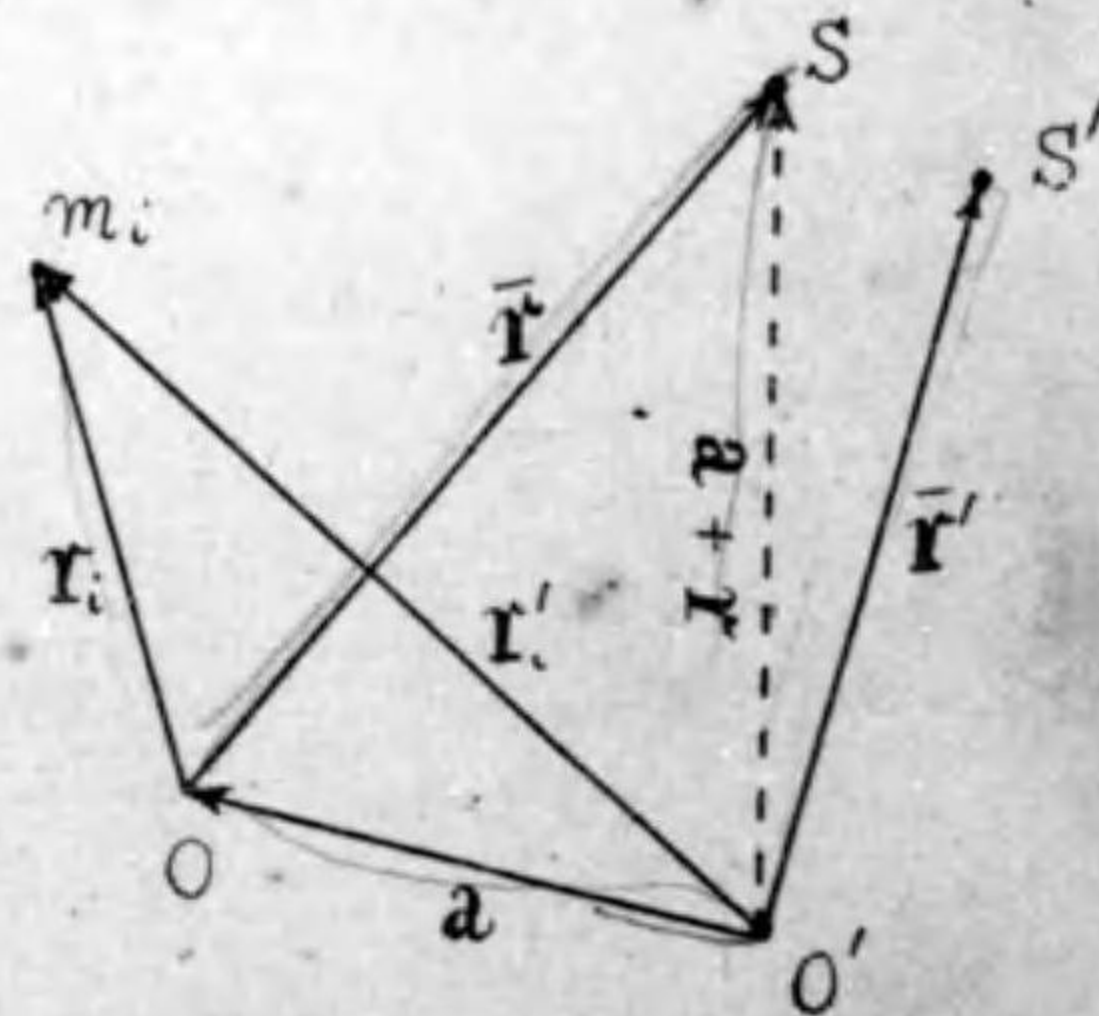
O, O' を二つの原点; O' からひいた各質點の動徑へは符號 (r') をつけて $\mathbf{r}'_t (t=1, 2, \dots, n)$ で表はす。

$$\vec{OS} = \bar{\mathbf{r}} = \frac{\sum m \mathbf{r}}{\sum m}$$

假りに、原点を O' にしたために、重心の位置が變るものとして、その重心を S' 、動徑を \mathbf{r}' とすれば

$$\vec{O'S'} = \bar{\mathbf{r}}' = \frac{\sum m \mathbf{r}'}{\sum m}$$

$\vec{O'O} = \mathbf{a}$ とおけば



第十六圖

$$\mathbf{r}'_t = \mathbf{a} + \mathbf{r}_t, \quad (t=1, 2, \dots, n)$$

よつて

$$\begin{aligned} \bar{\mathbf{r}}' &= \frac{\sum m_t (\mathbf{a} + \mathbf{r}_t)}{\sum m_t} = \mathbf{a} + \frac{\sum m \mathbf{r}}{\sum m} \\ &= \mathbf{a} + \bar{\mathbf{r}} = \vec{O'S} \end{aligned}$$

即ち

$$\vec{O'S'} = \vec{O'S}$$

S と S' とは畢竟同じ點になるから、重心は原点の擇み方に關係しないことがわかる。

重心を原点に擇べば $\bar{\mathbf{r}} = 0$ であるから、重心に關しては恒に

$$\sum m \mathbf{r} = 0$$

が成り立つことは重心の大切な性質である。

(4) n 個のベクトル $\mathbf{q}_1, \mathbf{q}_2, \dots, \mathbf{q}_n$ の間に

$$x_1 \mathbf{q}_1 + x_2 \mathbf{q}_2 + \dots + x_n \mathbf{q}_n = 0$$

のベクトル方程式が、原点の擇び方に關係なく成立つためには、係數の和が恒に零にならなければならない。

原点を今 O から O' に變へ、 $\vec{O'O} = \mathbf{a}$ とすれば、方程式は

$$x_1 (\mathbf{q}_1 + \mathbf{a}) + x_2 (\mathbf{q}_2 + \mathbf{a}) + \dots + x_n (\mathbf{q}_n + \mathbf{a}) = 0$$

即ち

$$(x_1 \mathbf{q}_1 + x_2 \mathbf{q}_2 + \dots + x_n \mathbf{q}_n) + \mathbf{a} (x_1 + x_2 + \dots + x_n) = 0$$

$$\therefore \mathbf{a} (x_1 + x_2 + \dots + x_n) = 0$$

即ち \mathbf{a} の値に拘らず成り立つためには、是非とも

$$x_1 + x_2 + \dots + x_n = 0$$

(4)(3)の問題について考へれば

$$\left(\sum m\right)\bar{\mathbf{r}} - (m_1\mathbf{r}_1 + m_2\mathbf{r}_2 + \dots + m_n\mathbf{r}_n) = 0$$

即ち係数の間には

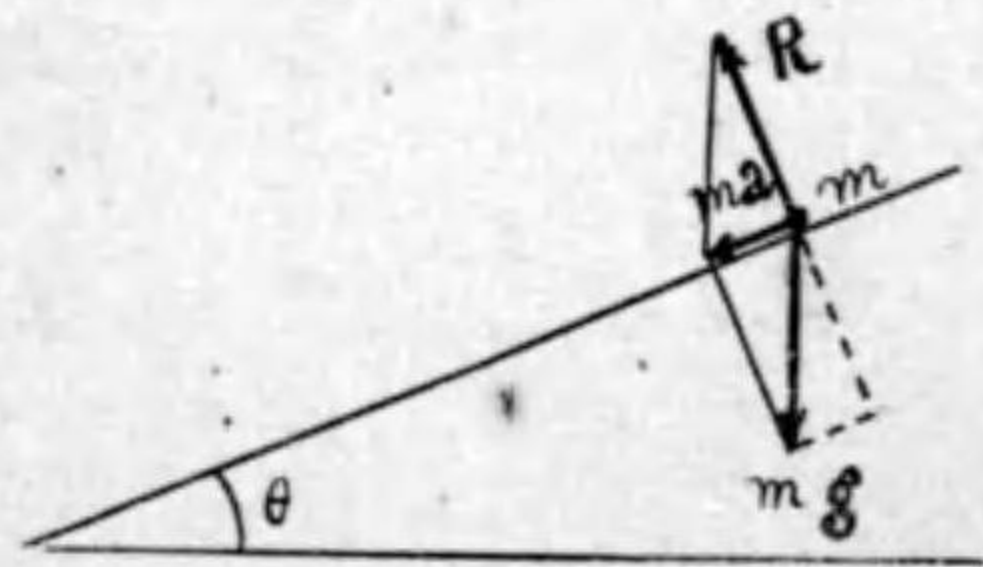
$$\sum m - (m_1 + m_2 + \dots + m_n) = 0$$

の関係が成立すること明かである。

(5) 質點が滑らかな斜面の上を落下するときの運動を調べよ。

質點の質量を m とすれば、重力は鉛直に $m\mathbf{g}$ (\mathbf{g} は重力の加速度)；

第十七圖



斜面は滑らかであるから、斜面の及ぼす反作用の力 \mathbf{R} は面に垂直に働く、質點の受ける力は $m\mathbf{g} + \mathbf{R}$ 、質點はこの力の作用を受けて斜面の上を滑る、加速度を \mathbf{a} とすれば

$$m\mathbf{g} + \mathbf{R} = m\mathbf{a}$$

斜面の傾斜角を θ とし、面に平行竝に垂直な方向の成分に分ければ

$$\left. \begin{aligned} R - mg \cos \theta &= 0 \\ mg \sin \theta &= ma \end{aligned} \right\} \\ \therefore \left. \begin{aligned} R &= mg \cos \theta \\ a &= g \sin \theta \end{aligned} \right\}$$

(6) 質量 m の質點を、傾斜角 θ の滑らかな面の上で支へるための力 \mathbf{K} に、面の反作用の力を求める。

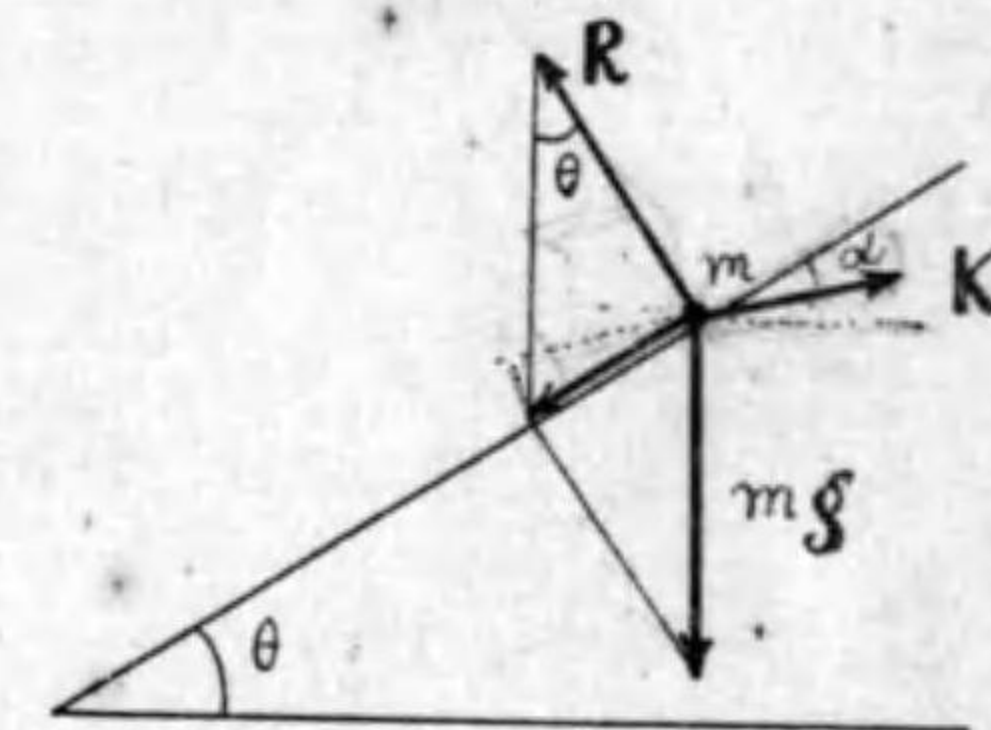
必要な力を \mathbf{K} とすれば、質點は静止してゐるから、質點に働く力の合力は零である。即ち

$$\mathbf{K} + m\mathbf{g} + \mathbf{R} = 0$$

$$\therefore \mathbf{K} = -\mathbf{R} - m\mathbf{g}$$

X 軸を面に沿ふて上方に、 Y 軸を面に垂直に上方に向けてとる、 \mathbf{K} の成分を X, Y とすれば

$$\left. \begin{aligned} X &= mg \sin \theta \\ Y &= -R + mg \cos \theta \end{aligned} \right\}$$



第十八圖

(a) 假りに力を面に沿ふて働かせるとすれば

$$Y = 0$$

$$\therefore K = X = mg \sin \theta$$

$$R = mg \cos \theta$$

(b) もし力が水平に作用すれば

$$X = K \cos \theta = mg \sin \theta$$

$$Y = K \sin \theta = -R + mg \cos \theta$$

$$\therefore K = mg \tan \theta$$

$$R = mg \sec \theta$$

(c) もし力が面と α の角をしてゐれば

$$K = \frac{mg \sin \theta}{\cos(\alpha - \theta)}$$

$$R = \frac{mg \sin \theta}{\cos(\alpha - \theta)}$$

(7) 二つの質点, Q は半径 a の圆周上を, P はその直径の上を, 同じ速さ v で動いてゐるとき, 二点の距離を求め.

時刻 t に於ける, P の動径を s , Q の動径を r とし, 圓の中心を原点に, P の運動する直径を X 軸に, Y 軸をこれに垂直にとれば,

$$s = (vt + b)i$$

第十九圖

但し b は最初 ($t=0$ の時) に於ける P と中心との距離.

θ を OP と OQ とのつくる角とすれば

$$\theta = \frac{v}{a}t + \epsilon$$

ϵ は $t=0$ に於ける Q 點の位相.

よつて

$$r = a \cos \theta i + a \sin \theta j$$

$\vec{PQ} = \mathbf{q}$ とおけば

$$\mathbf{q} = \mathbf{r} - \mathbf{s}$$

は P に対する Q の位置を示す.

乃ち

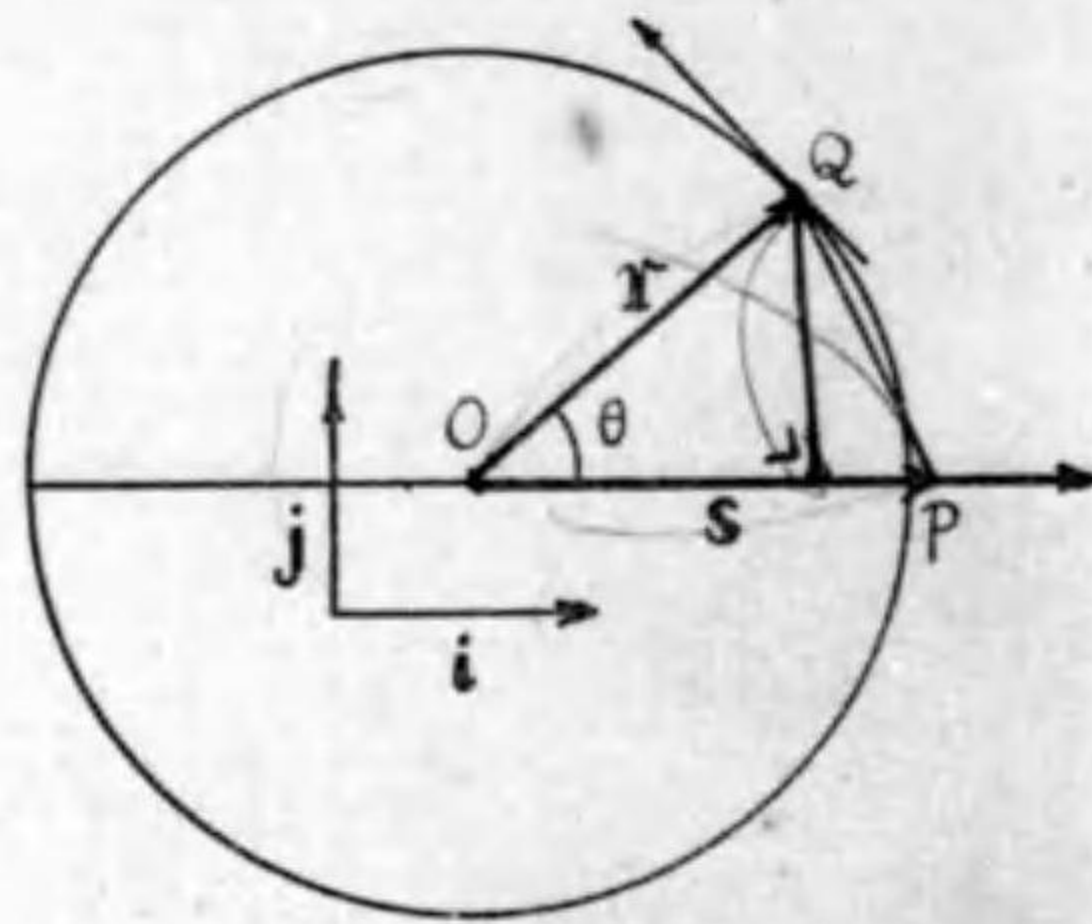
$$q_x = a \cos \theta - (vt + b)$$

$$q_y = a \sin \theta$$

二点の距離は \mathbf{q} の率 q に等しい,

$$q = \sqrt{q_x^2 + q_y^2}$$

もし $t=0$ の時, P は O に, Q が直径上にあれば $b=0$, $\epsilon = n\pi$ (n は整数),



$$q = \sqrt{v^2 t^2 + a^2 - 2avt \cos\left(\frac{v}{a}t\right)}$$

(8) ベクトル $\mathbf{a} = a_1 i + a_2 j$ に垂直で, 長さの等しい, 同一平面内にあるベクトルをもとめる.

X 軸と \mathbf{a} との交角を θ

とすれば

$$a_1 = a \cos \theta,$$

$$a_2 = a \sin \theta.$$

\mathbf{a} に垂直なベクトル

$\mathbf{b} = b_1 i + b_2 j$ と X 軸との交

角を φ とすれば

$$b_1 = b \cos \varphi,$$

$$b_2 = b \sin \varphi.$$

\mathbf{a} と \mathbf{b} は互に垂直であるから

$$\varphi = \theta \pm \frac{\pi}{2}$$

長さが等しいから

$$b = a$$

従つて

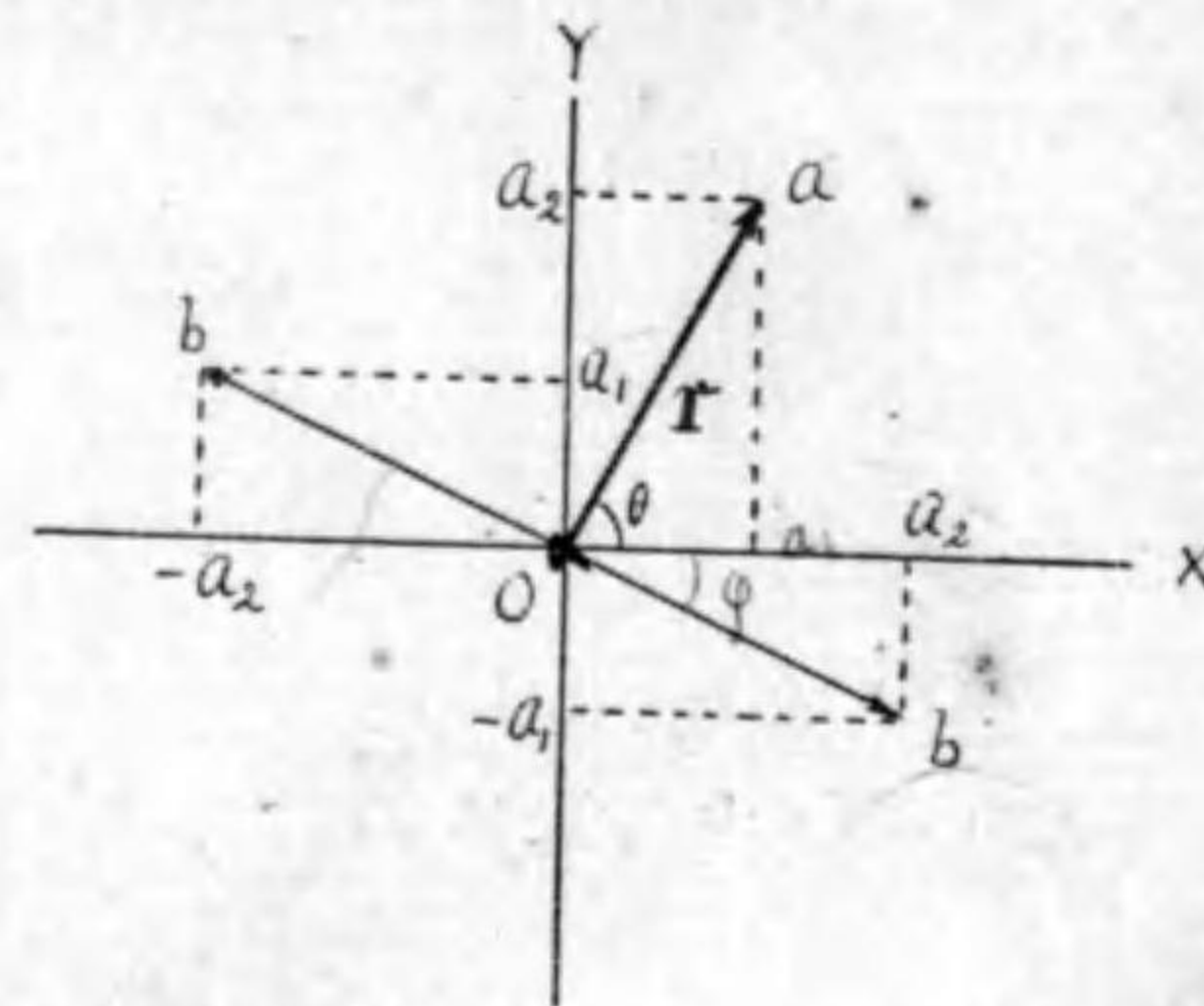
$$b_1 = a \cos\left(\theta \pm \frac{\pi}{2}\right) = \mp a_2$$

$$b_2 = a \sin\left(\theta \pm \frac{\pi}{2}\right) = \pm a_1$$

即ち

$$\mathbf{b} = \pm(a_2 i - a_1 j)$$

第二十圖



第二章 ベクトルの積

§8.1 スカラー積

スカラー量の積の概念を拡張して、こゝにベクトル量の積を研究する。先づその土臺になるスカラー積とベクトル積とを考へよう。

§8.11 [定義] 二つのベクトル a, b の率の積にそのベクトルのつくる角度の餘弦を乗じたものを、 a と b のスカラー積といひ $a \cdot b$ で表はす。

θ を二つのベクトルの間の角度とすれば

$$a \cdot b = ab \cos \theta \dots\dots\dots(15)$$

a と b とは異なる種類の量であつて差支ない。そのスカラー積はスカラー量であり、一般に a や b とは異ふ元の量である。

§8.111 スカラー積を表はすためにこゝに用ゐた記號 \cdot は、前に述べたやうに Gibbs の用ゐたもので、ドイツ系統では括弧 (\cdot) で括るか、又は何も符號なしに只 ab と書いた書物が多い。然し實際使用してみると括弧は非常に紛らはしい、符號なしに並べたものは、後に到つて、ベクトルよりも一層高次の量を表はすに用ゐるので、矢張り Gibbs の記號がよいものと思はれる。

§8.12 定義から直に

$$a \cdot b = b \cdot a \dots\dots\dots(16)$$

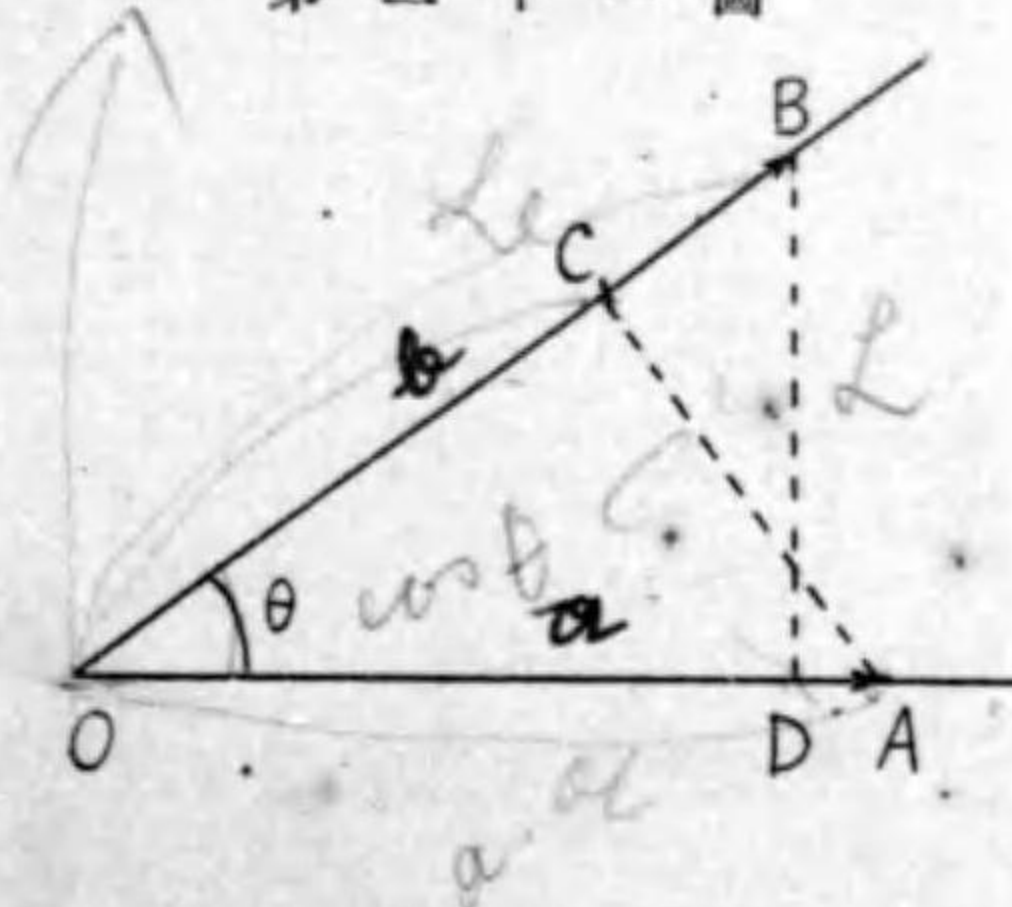
スカラー積は交換の法則に従ふ、これはスカラー積の特徴で、後に述べるベクトル積と異ふ著るしい點である。

u

第21圖からわかることは

$$a \cdot b = \overline{OA} \cdot \overline{OD} = \overline{OB} \cdot \overline{OC}$$

第二十一圖



即ち a と b のスカラー積は、 a の b の方向に於ける成分と b の積、或は a の方向に於ける b の成分と a の積とも見られる。

従つてもし a が b に垂直ならば $(\cos \theta = 0)$,

$$a \cdot b = 0 \dots\dots\dots(16.1)$$

もし a が b に平行ならば $(\cos \theta = 1)$,

$$a \cdot b = ab \dots\dots\dots(16.2)$$

特に $b = a$ ならば

$$a \cdot a = a^2 \dots\dots\dots(16.3)$$

略して此の場合には a^2 と書くことにする、

$$a^2 \equiv a \cdot a = a^2$$

この関係によつて、任意のベクトルの率を求めるには、それ自身のスカラー積の平方根を求めればよいことがわかる。

$$a = \sqrt{a \cdot a}$$

注意しなければならないことは、 $\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = 0$ の時、普通のスカラー量の積のやうにして、 $\mathbf{a} = 0$ 若しくは $\mathbf{b} = 0$ としてはならない。その式は \mathbf{a} と \mathbf{b} とが互に垂直であるといふことを示してゐる。然しその一つのベクトル、例へば \mathbf{b} が任意などんなベクトルであるにしても、恒に

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = 0$$

の関係が成り立つならば

$$\mathbf{a} = 0$$

でなければならない。この後の考へ方は、積分の式から微分方程式をつくる時、或は假想的の變化を與へて釣合の状態を求める場合等に、屢々用ゐられる大切な推理の方法である。

§ 8.13 \mathbf{a}, \mathbf{b} が基本ベクトルであるときは、定義により直に

$$\left. \begin{aligned} \mathbf{i} \cdot \mathbf{i} = \mathbf{j} \cdot \mathbf{j} = \mathbf{k} \cdot \mathbf{k} = 1 \\ \mathbf{i} \cdot \mathbf{j} = \mathbf{j} \cdot \mathbf{i} = \mathbf{j} \cdot \mathbf{k} = \mathbf{k} \cdot \mathbf{j} = \mathbf{k} \cdot \mathbf{i} = \mathbf{i} \cdot \mathbf{k} = 0 \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (17)$$

これは極めて重要な関係式である。

§ 8.14 第22圖を見れば、積に於ける一つのベクトルが合成ベクトルであるときの関係が求まる。

$$\begin{aligned} (\mathbf{a} + \mathbf{b}) \cdot \mathbf{c} &= \overline{OB'} \times \overline{OC} \\ &= (\overline{OA'} + \overline{A'B'}) \times \overline{OC} \\ &= \overline{OA'} \times \overline{OC} + \overline{A'B'} \times \overline{OC} \end{aligned}$$

$$\therefore (\mathbf{a} + \mathbf{b}) \cdot \mathbf{c} = \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} + \mathbf{b} \cdot \mathbf{c} \dots \dots \dots (18)$$

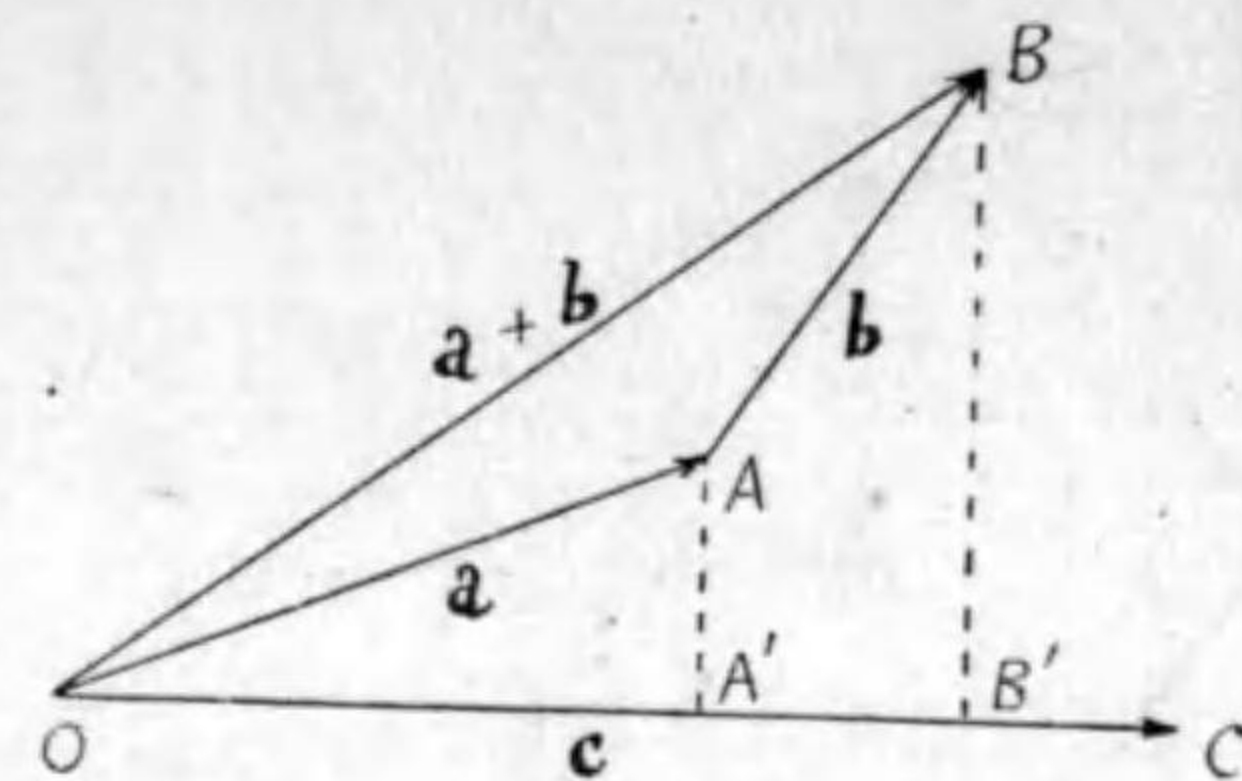
~~$(\mathbf{a} + \mathbf{b}) \cdot \mathbf{c} = \overline{OC} \times (\overline{OA'} + \overline{A'B'}) = \overline{OC} \times \overline{OA'} + \overline{OC} \times \overline{A'B'}$~~

ベクトルの和と他のベクトルとのスカラー積は、スカラー積の和に等しい。

第二十二圖

即ちスカラー積は配分の法則に従ふ。

この結果は直に數個のベクトルの和に擴張することができる：即ち



$$(\sum \mathbf{a}) \cdot \mathbf{b} = \sum \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$

§ 8.15 ベクトルを成分にわけたものについてスカラー積の成分の形を調べておく必要がある。

\mathbf{a}, \mathbf{b} の直角成分を夫々 $(a_1, a_2, a_3), (b_1, b_2, b_3)$ とすれば

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = (a_1 \mathbf{i} + a_2 \mathbf{j} + a_3 \mathbf{k}) \cdot (b_1 \mathbf{i} + b_2 \mathbf{j} + b_3 \mathbf{k})$$

前二節の関係を應用すれば

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = a_1 b_1 + a_2 b_2 + a_3 b_3 \dots \dots \dots (19)$$

二つのベクトルのスカラー積は、相當する方向の直角成分の積の和に等しい、これをスカラー積の定義にしてもよい。

§ 8.16 スカラー量 $n (= n' n'')$ を $\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$ に乗すれば

$$\begin{aligned} n(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) &= n a b \cos \theta \\ &= (n \mathbf{a}) \cdot \mathbf{b} = \mathbf{a} \cdot (n \mathbf{b}) \\ &= (n' \mathbf{a}) \cdot (n'' \mathbf{b}) \dots \dots \dots (20) \end{aligned}$$

即ち二つのベクトルのスカラー積を n 倍したものは、その何れか一つのベクトルを n 倍したものと他のベクトルのスカラー積、

或は n を任意に分割して二つのベクトルに分けて乗することもできる。

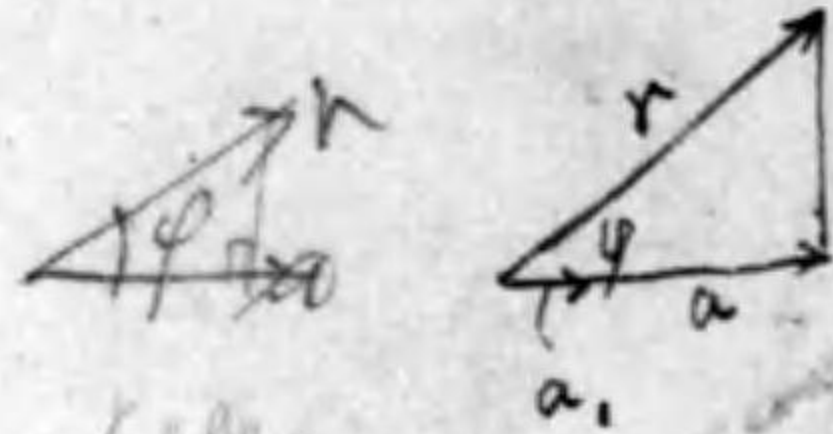
§ 8.17 もしベクトル r が a と角度 ϕ の傾をしてゐるとき、 a の方向の分ベクトルは

$$r \cos \phi \mathbf{a}_1 = \frac{\mathbf{r} \cdot \mathbf{a}}{a^2} \mathbf{a}$$

a に垂直な分ベクトルは

$$\mathbf{r} - \frac{\mathbf{r} \cdot \mathbf{a}}{a^2} \mathbf{a}$$

である。(§ 11.22 参照)



§ 8.18 任意のベクトル q の成分は

$$q_x = \mathbf{q} \cdot \mathbf{i}, \quad q_y = \mathbf{q} \cdot \mathbf{j}, \quad q_z = \mathbf{q} \cdot \mathbf{k}$$

であるから

$$\mathbf{q} = (\mathbf{q} \cdot \mathbf{i}) \mathbf{i} + (\mathbf{q} \cdot \mathbf{j}) \mathbf{j} + (\mathbf{q} \cdot \mathbf{k}) \mathbf{k}$$

といふ形になる。

$(\mathbf{q} \cdot \mathbf{i}) \mathbf{i}$ のやうなベクトル量は括弧を省いて $\mathbf{q} \cdot \mathbf{i} \mathbf{i}$ と書いても當然 $(\mathbf{q} \cdot \mathbf{i}) \mathbf{i}$ の意味に解すべきで、 $\mathbf{q} \cdot (\mathbf{i} \mathbf{i})$ のやうに見做すことは今迄のところその括弧の中の量が如何なる意味をもつてゐるかわからないから許されない(第三編参照)。従つて括弧を省いて記した $\mathbf{q} \cdot \mathbf{i} \mathbf{i}$ は、 \mathbf{i} と同じ方向の大きさ $\mathbf{q} \cdot \mathbf{i}$ のベクトルと解すべきであるから

$$\mathbf{q} = \mathbf{q} \cdot \mathbf{i} \mathbf{i} + \mathbf{q} \cdot \mathbf{j} \mathbf{j} + \mathbf{q} \cdot \mathbf{k} \mathbf{k}$$

と書くことができる。

§ 8.19 $\mathbf{a}_1, \mathbf{b}_1$ を二つの単位ベクトルとすれば

$$\mathbf{a}_1 = \lambda_1 \mathbf{i} + \mu_1 \mathbf{j} + \nu_1 \mathbf{k}$$

$$\mathbf{b}_1 = \lambda_2 \mathbf{i} + \mu_2 \mathbf{j} + \nu_2 \mathbf{k}$$

$$\therefore \mathbf{a}_1 \cdot \mathbf{b}_1 = \cos \theta = \lambda_1 \lambda_2 + \mu_1 \mu_2 + \nu_1 \nu_2 \dots \dots \dots (21)$$

これは二つのベクトルのつくる角の餘弦を、各々の方向餘弦によつて表はす式である。§ 8.15 から $\cos \theta = \frac{\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}}{ab}$ である。

§ 8.191 $\mathbf{c} = \mathbf{a} + \mathbf{b}$ ならば

$$\mathbf{c} \cdot \mathbf{c} = c^2 = (\mathbf{a} + \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{a} + \mathbf{b})$$

$$= a^2 + b^2 + 2\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$

は、幾何學で知つてゐる

$$c^2 = a^2 + b^2 + 2ab \cos \theta \dots \dots \dots (22)$$

の關係をベクトルで表はしたのである。

§ 8.2 例題

(1) 質點に力 \mathbf{K} が働いて、 \mathbf{s} だけ變位したとき力のする仕事 W は

$$W = \mathbf{K} \cdot \mathbf{s}$$

で表はせる。

もし力が變位に垂直ならば、力のする仕事は零になる。

$$\mathbf{K} \cdot \mathbf{s} = 0 \quad \text{従つて} \quad W = 0$$

數個の力 $\mathbf{K}_1, \mathbf{K}_2, \dots, \mathbf{K}_n$ が作用してゐるときは

$$W = \sum (\mathbf{K} \cdot \mathbf{s}) = \left(\sum \mathbf{K} \right) \cdot \mathbf{s} = \mathbf{R} \cdot \mathbf{s}$$

こゝに

$$\mathbf{R} = \sum \mathbf{K}$$

仕事は合力 R のする仕事に同等である。

力の直角成分を (X, Y, Z) , 変位の成分を (x, y, z) とすれば, 仕事を直角成分で表はした式を得る。 $K = \lambda i + \mu j + \nu k$ $s = xi + yj + zk$ } scalar product.

$$W = Xx + Yy + Zz$$

(2) 質量 m_1, m_2, \dots, m_n の質点が夫々 A_1, A_2, \dots, A_n の点にあつて, その重心が S にあるとき, 任意の点 P に関して

$$m_1 \overline{A_1 P^2} + m_2 \overline{A_2 P^2} + \dots + m_n \overline{A_n P^2} = m_1 \overline{A_1 S^2} + m_2 \overline{A_2 S^2} + \dots + m_n \overline{A_n S^2} + (\sum m) \overline{PS^2}.$$

になることを証明しよう。

重心 S を原点にとつて, 各点へひいた動径を r_1, r_2, \dots, r_n とすれば, (§ 7.6 の例 3) により

$$\begin{aligned} \sum_{i=1}^n m_i r_i &= 0 \\ \vec{SP} = s \text{ とおけば} \\ \vec{A_i P} &= s - r_i, (i=1, 2, \dots, n) \\ \text{よつて} \\ \sum m_i \overline{A_i P^2} &= \sum m_i (s - r_i)^2 \\ &= \sum m_i (s^2 - 2s \cdot r_i + r_i^2) \\ &= s^2 \sum m_i - 2s \cdot \sum m_i r_i + \sum m_i r_i^2 \\ &= SP^2 (\sum m_i) + \sum m_i \overline{A_i S^2} \end{aligned}$$

これは剛體の場合に於ける慣性能率に関する定理に相當するものである。

(3) 四面體の二對の相對する邊が夫々互に垂直なときは, (i) 残の一對の相對する邊は互に垂直で(ii)且つ相對する邊の平方の和は相等しい。

四面體の一つの頂點 D から, 他の三つの頂點にひいたベクトルを a, b, c とすれば

$$\vec{AB} = b - a,$$

$$\vec{AC} = c - a,$$

$$\vec{CB} = b - c.$$

(i) 今 BD と AC が互に垂直ならば

$$b \cdot (c - a) = 0$$

$$\therefore b \cdot c = a \cdot b$$

又 DA が BC に垂直ならば

$$a \cdot b = a \cdot c$$

$$\therefore a \cdot b = b \cdot c = c \cdot a$$

従つて

$$c \cdot (b - a) = 0$$

即ち CD は BA に垂直になる

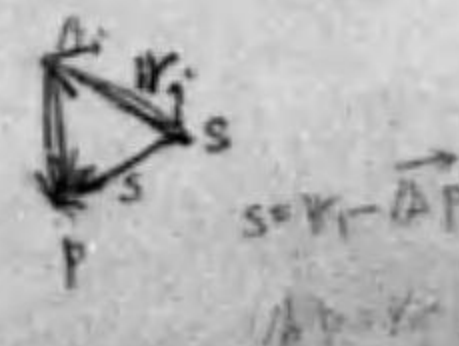
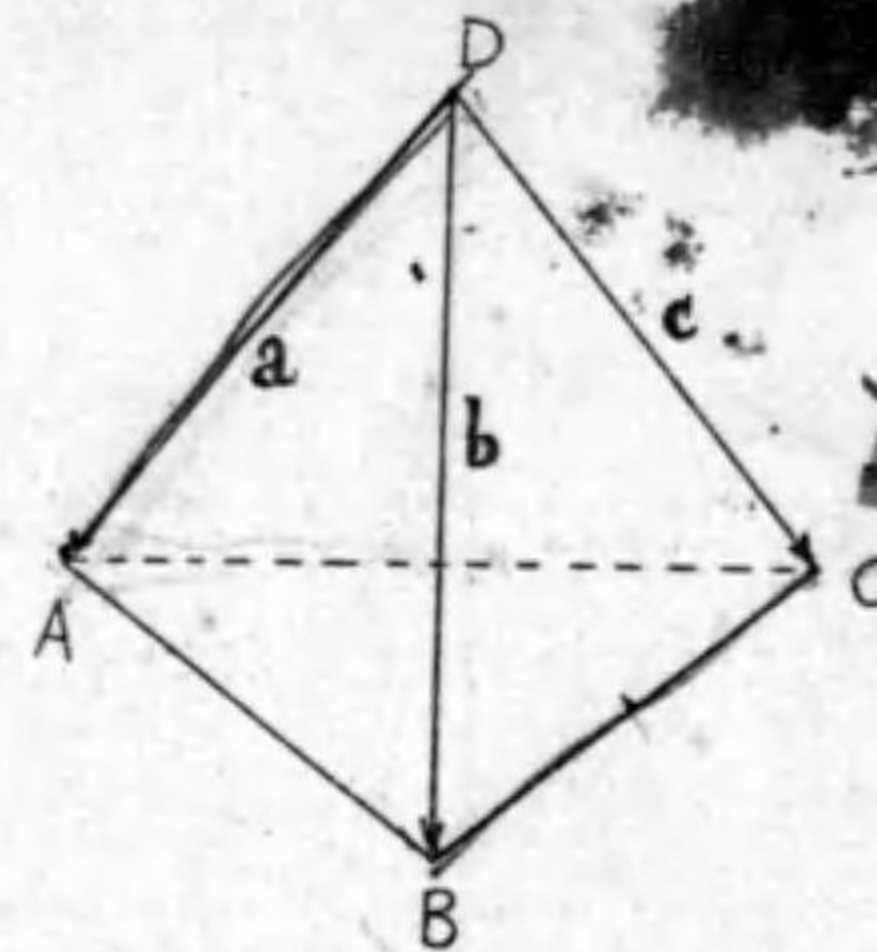
(ii) 次に, 今 DA と BC の一對について考へれば,

$$\overline{DA^2} + \overline{BC^2} = a^2 + (b - c)^2$$

$$= a^2 + b^2 + c^2 - 2b \cdot c$$

然るに $b \cdot c = c \cdot a = a \cdot b$ であるから, この和は, すべての一對の相對する邊について一定の値をもつ。

第二十三圖



§ 8.3 斜交軸

斜交軸に関する問題は、ベクトルによつて容易く解くことができるから、こゝに二三の例を示しておく。

(1) a, b, c を斜交軸に沿ふてとつた単位ベクトル、軸角を α, β, γ とすれば

$b \cdot c = \cos \gamma, c \cdot a = \cos \beta, a \cdot b = \cos \alpha$

かくわがや

(2) 任意の点 P の動径 r は (§ 6.3) により共面でないベクトル a, b, c によつて

$r = xa + yb + zc$

となる、従つて原点からの距離は

$r^2 = (xa + yb + zc)^2 = x^2 + y^2 + z^2 + 2yz \cos \gamma + 2zx \cos \beta + 2xy \cos \alpha$

である。

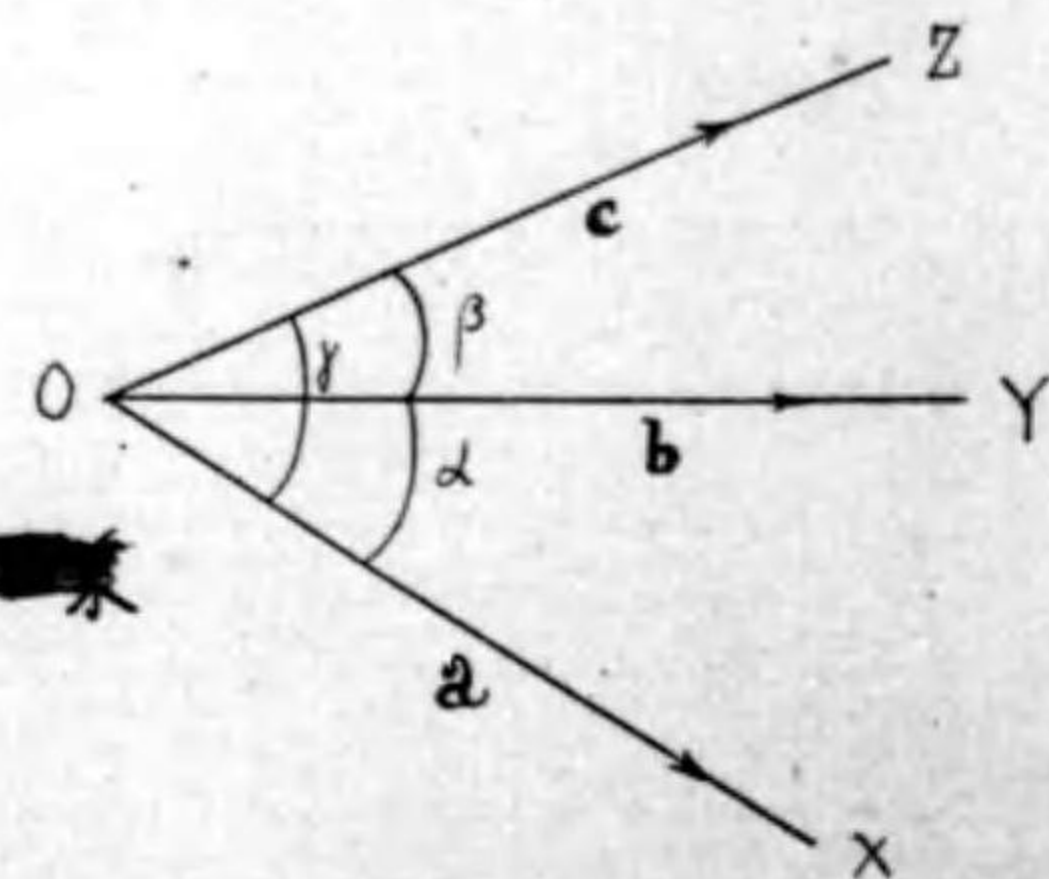
(3) 二点 $(x_1, y_1, z_1), (x_2, y_2, z_2)$ 間の距離は

$(r_2 - r_1)^2 = (x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2 + (z_2 - z_1)^2 + 2(y_2 - y_1)(z_2 - z_1) \cos \alpha + \dots$

で與へられる。

(4) P にひいた動径の方向餘弦を (λ, μ, ν) とすれば、 λ は a 軸と \vec{OP} との挟む角の餘弦である。即ち

第二十四圖



$\lambda = \frac{a \cdot r}{|r|} = \frac{x + y \cos \gamma + z \cos \beta}{\sqrt{x^2 + \dots + 2yz \cos \alpha + \dots}}$

μ, ν も同様にして得られる。

(5) 二点 P_1, P_2 間の角距離 φ は、動径 \vec{OP}_1, \vec{OP}_2 の挟む角度であるから、各単位ベクトルのスカラー積はその角度の餘弦になる。

$\cos \varphi = \frac{r_1 \cdot r_2}{r_1 r_2} = \frac{1}{r_1 r_2} \{x_1 x_2 + \dots + (y_1 z_2 + y_2 z_1) \cos \alpha + \dots\}$

§ 9.1 ベクトル積

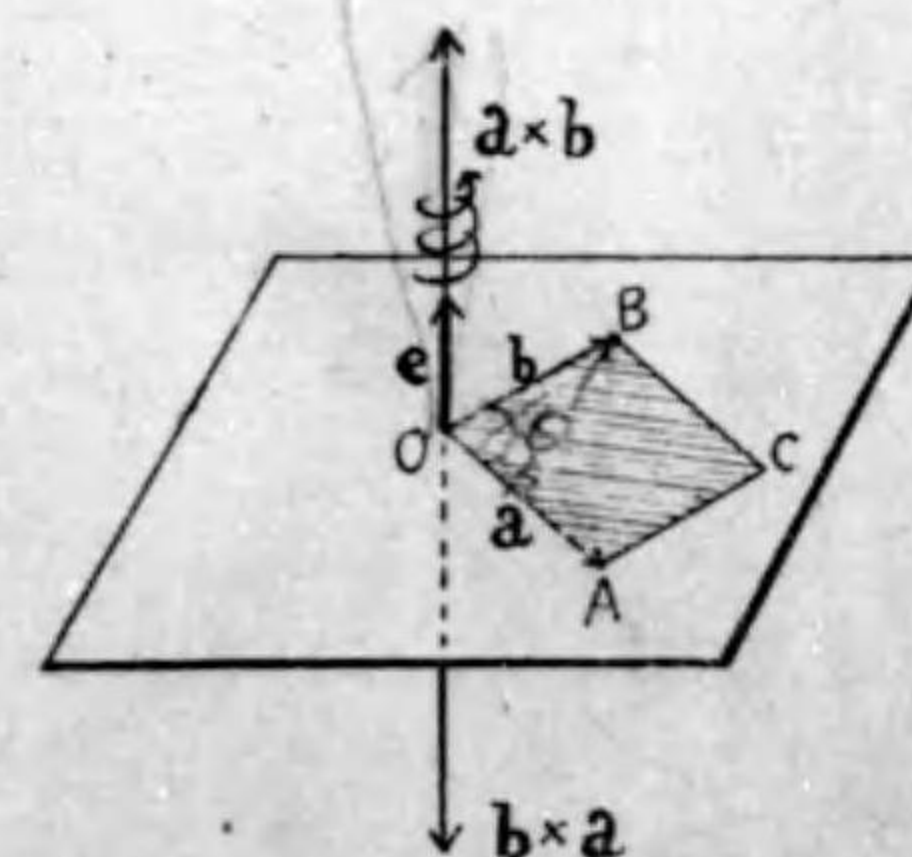
スカラー量の乗積や、ベクトル量のスカラー積でも、今迄吾々が知つてゐる數量の積はどれも交換の法則に従はないものはない。これから研究しようといふベクトル積は、交換の法則に従はない量の一つで、近代の數學や物理學に於いては、このやうな種類の量が極めて重要な役目をしてゐる(第三編参照)。

§ 9.11 [定義] 二つのベクトル a と b のベクトル積 $a \times b$ は

$a \times b = e ab \sin \theta, \dots \dots \dots (23)$

e は a と b の面に垂直な単位ベクトルで、その向きは、普通の螺旋を初めに書いたベクトル (a) から次のベクトル (b) の方へ廻したとき螺旋の進む向きをさしてゐるやうにきめる。

第二十五圖



ベクトル積の記號には、Grassmann

の記號 $[ab]$ を用いた書物が多いが括弧は極めて紛らわしいので、矢張り Gibbs の記號 \times を用いるのが便利である。

ベクトル積 $\mathbf{a} \times \mathbf{b}$ はベクトル量であつて、定義により \mathbf{a} と \mathbf{b} の双方に垂直な方向にあり、その大きさは \mathbf{a} と \mathbf{b} とを二邊にする平行四邊形の面積に等しい。

$$\square OACB = ab \sin \theta = |\mathbf{a} \times \mathbf{b}|$$

§ 9.12 定義によつて明かに、もし \mathbf{b} から \mathbf{a} の方に螺旋を廻轉すれば、螺旋の進む向きは逆になるから、符號が反對になる。即ち

$$\mathbf{a} \times \mathbf{b} = -\mathbf{b} \times \mathbf{a} \dots\dots\dots (24)$$

ベクトル積は交換の法則に従はない。

§ 9.13 もし \mathbf{a} が \mathbf{b} に平行ならば、 $\sin \theta = 0$ であるから

$$\mathbf{a} \times \mathbf{b} = 0 \dots\dots\dots (24.1)$$

當然その結果として

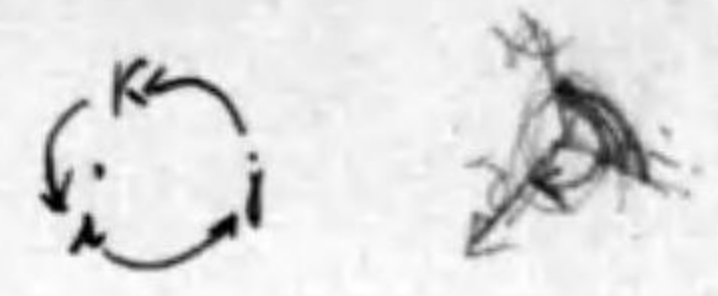
$$\mathbf{a} \times \mathbf{a} = 0 \dots\dots\dots (24.2)$$

である。

スカラー積のとき注意したやうに、 $\mathbf{a} \times \mathbf{b} = 0$ は必ずしも $\mathbf{a} = 0, \mathbf{b} = 0$ といふことを意味しない。一般に \mathbf{a} と \mathbf{b} とは平行であることを示すので、只そのいずれか一つ、例へば \mathbf{a} が如何なるベクトルであつても、恆に \mathbf{a} と \mathbf{b} とのベクトル積が零であるならば、 $\mathbf{b} = 0$ でなければならぬ。】

§ 9.14 基本ベクトルのベクトル積

二つの基本ベクトルのベクトル積は、大きさは 1 で、方向は他の基本ベクトルと同じ方向になるから、正坐標軸については次の関係になることは明かである。

$$\left. \begin{aligned} \mathbf{j} \times \mathbf{k} &= \mathbf{i} = -\mathbf{k} \times \mathbf{j} \\ \mathbf{k} \times \mathbf{i} &= \mathbf{j} = -\mathbf{i} \times \mathbf{k} \\ \mathbf{i} \times \mathbf{j} &= \mathbf{k} = -\mathbf{j} \times \mathbf{i} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (25.1)$$


ベクトル積をとる順序は ijk の輪廻順、即ち ijk, jki, kij の順を保つてゐればよいが、その順が狂ふと符號も變ることに注意する必要がある。

ベクトル自身のベクトル積は恆に零である。

$$\mathbf{i} \times \mathbf{i} = \mathbf{j} \times \mathbf{j} = \mathbf{k} \times \mathbf{k} = 0 \dots\dots\dots (25.2)$$

是等は極めて重要な關係式である。

§ 9.15 (§ 8.16) と同様に、任意のスカラー量 n を、ベクトル積に乗ずるのは、その何れのベクトルに乗じてもよいし、又は任意に二つに分けて乗じても差支ない。即ちベクトル積とスカラー量との積は結合の法則に従ふ。

$$n(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) = (n\mathbf{a}) \times \mathbf{b} = \mathbf{a} \times (n\mathbf{b}) = (n'\mathbf{a}) \times (n''\mathbf{b}) \dots$$

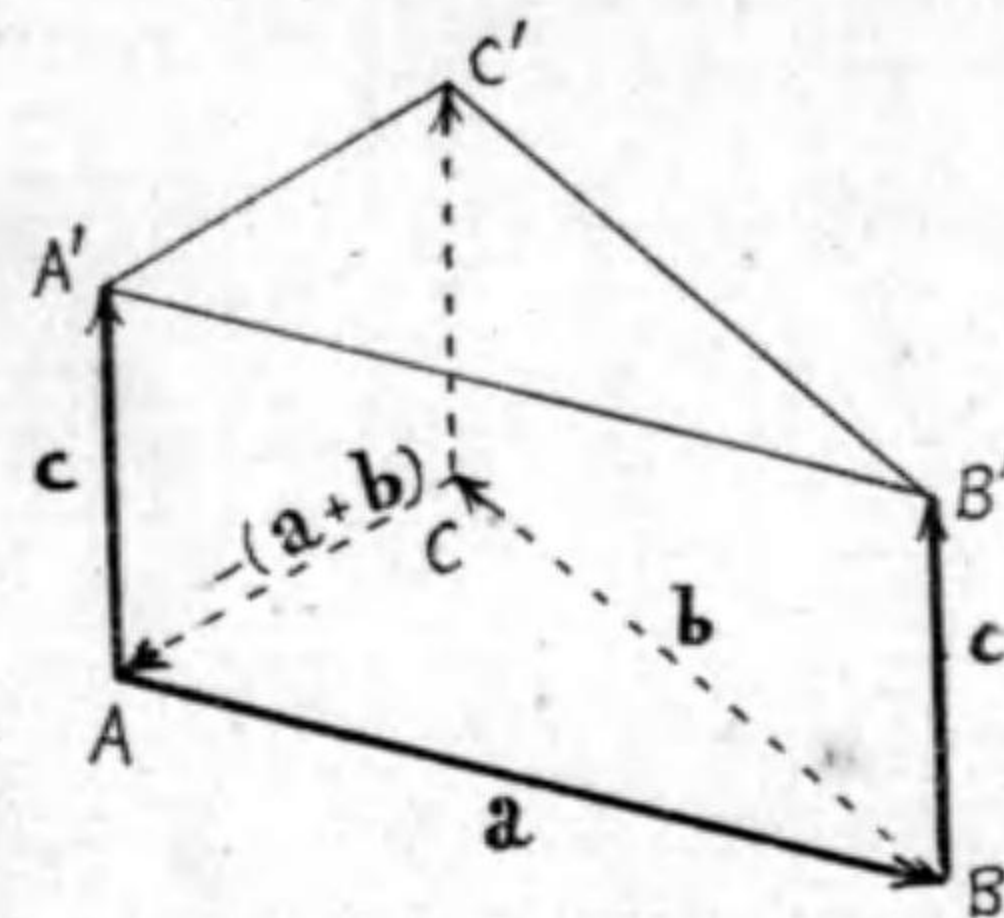
§ 9.16 ベクトル積が配分の法則に従ふことは種々の證明が試みられてゐる。こゝには物理的に證明してみよう。

閉じた多面體を靜水中に沈めると、その各面に働く壓力は面に

垂直な所謂静水圧であつて、力は釣合ひの状態になつてゐる。各面に働く力はその面の面積に比例するから、法線の方角にとつた面に作用する全圧力に比例する長さのベクトルで力を代表することができる。

力が釣合つてゐることの條件は (§4.3) によつて、その力を代表

第二十六圖



するベクトルで作つた多邊形か閉ぢればよい。即ち合力が零になることである。

この事はどんな曲面をもつ多面體でも成り立たねばならないから、證明には一番簡單な多面體、乃ち平面で限られた極めて小さい三稜體(プリズム)をとつて考へよう。

三角形の邊を順次 $a, b, -(a+b)$ とすれば、任意のベクトル c を稜、三角形を底面とした三稜體が考へられる。この三稜體の面の面積をベクトルで表はせば、

$$\begin{aligned} ABB'A' &= a \times c, & BCC'B' &= b \times c \\ CAA'C' &= -(a+b) \times c, & ABC &= \frac{1}{2} a \times b \\ A'B'C' &= -\frac{1}{2} a \times b \end{aligned}$$

三稜體はいくら小さくてもよいから極めて小さくて各面に働く壓力(單位面積に働く力)は等しいと考へて差支ないので、全壓力の合力が零といふことは、全體の和が零になることになる。

$$a \times c + b \times c - (a+b) \times c + \frac{1}{2} a \times b - \frac{1}{2} a \times b = 0$$

即ち

$$(a+b) \times c = a \times c + b \times c \dots\dots\dots (26)$$

これはベクトル積が配分の法則に従ふことを示してゐる。

§9.161 いくつかのベクトルの和のベクトル積は、配分の法則を順次に應用すれば求まる。

$$(a+b) \times (c+d) = a \times c + a \times d + b \times c + b \times d$$

たゞ積に於いて項の順序を變へないやうに注意しなくてはならない。更に一般に

$$\sum_i a_i \times \sum_j b_j = \sum_{ij} a_i \times b_j$$

§9.2 ベクトル積の直角成分

a, b の成分を夫々 $(a_1, a_2, a_3), (b_1, b_2, b_3)$ とすれば

$$\begin{aligned} a \times b &= (a_1 i + a_2 j + a_3 k) \times (b_1 i + b_2 j + b_3 k) \\ &= (a_2 b_3 - a_3 b_2) i + (a_3 b_1 - a_1 b_3) j + (a_1 b_2 - a_2 b_1) k \dots\dots\dots (27.1) \end{aligned}$$

これは形式上からいつて行列式の形に纏めることができ、記憶にはその方が覚えよいであらう。

$$a \times b = \begin{vmatrix} i & j & k \\ a_1 & a_2 & a_3 \\ b_1 & b_2 & b_3 \end{vmatrix} \dots\dots\dots (27.2)$$

$a \times b$ の直角成分は、この行列式の第一行の項に對する小行列式で表はせる：即ち

$$|a \times b|_x = \begin{vmatrix} a_2 & a_3 \\ b_2 & b_3 \end{vmatrix}, \text{ etc.}$$

勿論 (vector) と見做し

\mathbf{a} と \mathbf{b} が平行ならば $\frac{a_1}{b_1} = \frac{a_2}{b_2} = \frac{a_3}{b_3}$, 行列式に於いて二つの行が比例するから $\mathbf{a} \times \mathbf{b} = \mathbf{0}$ となる。又第一行の項に対する小行列式は、面積の坐標軸面上の射影を意味することは解析幾何学の定理で明なことである。即ちこの行列式は \mathbf{a} と \mathbf{b} の圍む面積を示すこともわかる。ベクトル積をこの行列式によつて定義してもよい。

ベクトル積の率を直角成分で表はせば

$$|\mathbf{a} \times \mathbf{b}| = \sqrt{(a_2b_3 - a_3b_2)^2 + (a_3b_1 - a_1b_3)^2 + (a_1b_2 - a_2b_1)^2}$$

§ 9.3 例題

(1) $\mathbf{a}_1, \mathbf{b}_1$ を単位ベクトル, その直角成分(方向餘弦)を $(\lambda_1, \mu_1, \nu_1), (\lambda_2, \mu_2, \nu_2)$ とすれば

$$\mathbf{a}_1 \times \mathbf{b}_1 = \mathbf{e} \sin \theta = (\mu_1\nu_2 - \mu_2\nu_1)\mathbf{i} + (\nu_1\lambda_2 - \nu_2\lambda_1)\mathbf{j} + (\lambda_1\mu_2 - \lambda_2\mu_1)\mathbf{k}$$

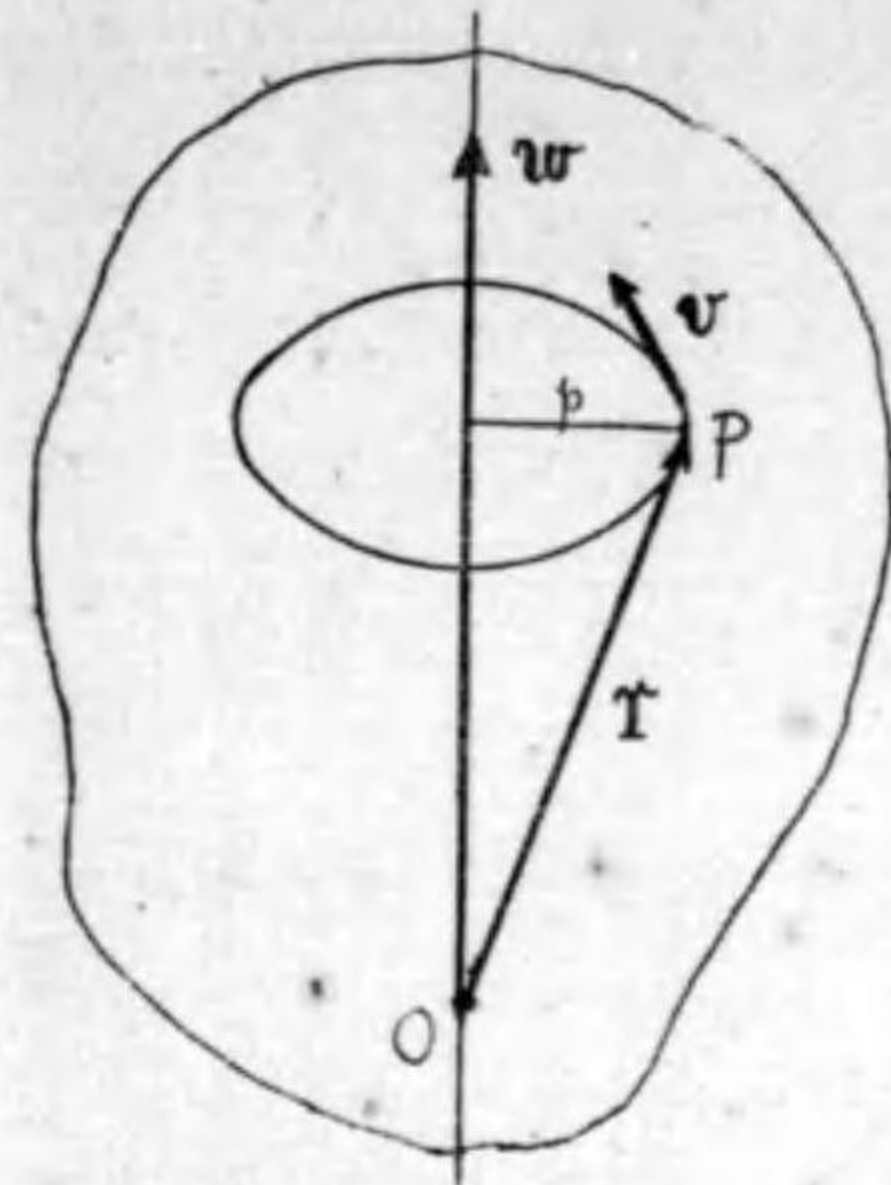
$$\therefore \sin^2 \theta = (\mu_1\nu_2 - \mu_2\nu_1)^2 + (\nu_1\lambda_2 - \nu_2\lambda_1)^2 + (\lambda_1\mu_2 - \lambda_2\mu_1)^2$$

(2) ベクトル積を行列式 (2.72) で定義すれば配分の法則は行列式の性質によつて直にもとまる。

$$\begin{aligned} (\mathbf{a} + \mathbf{b}) \times \mathbf{c} &= \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ a_1 + b_1 & a_2 + b_2 & a_3 + b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ a_1 & a_2 & a_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} \\ &= \mathbf{a} \times \mathbf{c} + \mathbf{b} \times \mathbf{c} \end{aligned}$$

第二十七圖

(3) 剛體の廻轉



一直線を軸として廻轉速度 ω で廻る剛體の運動を考へる。剛體の一點 P の動徑 r , その點の速度を v , 速さを v , 軸からの距離を p とすれば

$$p = r \sin(\omega, r)$$

故に P 點の速さは

$$\begin{aligned} v &= |v| = |\omega| p \\ &= |\omega \times r| \end{aligned}$$

P 點の速度の方向は r と ω との平面に垂直で、向きは ω を r の方に廻したとき螺旋の進む向きと同じであるから、ベクトルとして

$$\mathbf{v} = \omega \times \mathbf{r}$$

で表はせる。

剛體が ω_1, ω_2 の二つの廻轉速度を同時にもつてゐれば、 P に於ける速度は

$$\begin{aligned} \mathbf{q} &= \omega_1 \times \mathbf{r} + \omega_2 \times \mathbf{r} \\ &= (\omega_1 + \omega_2) \times \mathbf{r} \end{aligned}$$

然るに結果としては剛體は一つの角速度 ω をもつて廻轉してゐるわけだから

$$\mathbf{v} = \omega \times \mathbf{r}$$

$$\therefore \omega = \omega_1 + \omega_2$$

即ち廻轉速度はベクトル合成に従ふ。

物理学に於ける種々の量が、ベクトルとして表はせるときでも、それが合成に従ふかどうか調べなければならない。有限な廻轉は明らかにベクトル量である。然し二つの廻轉を順次に行ふときは、その順序によつて違ふことがある。但し同時に起つた二つの廻轉はベクトル合成に従ふ。數學で導いた結果が果して自然現象の説明にあふかどうかは調べた上でなければ用ゐられない。

(4) 三角形の頂點 P_1, P_2, P_3 へひいた動徑を夫々 r_1, r_2, r_3 とすれば

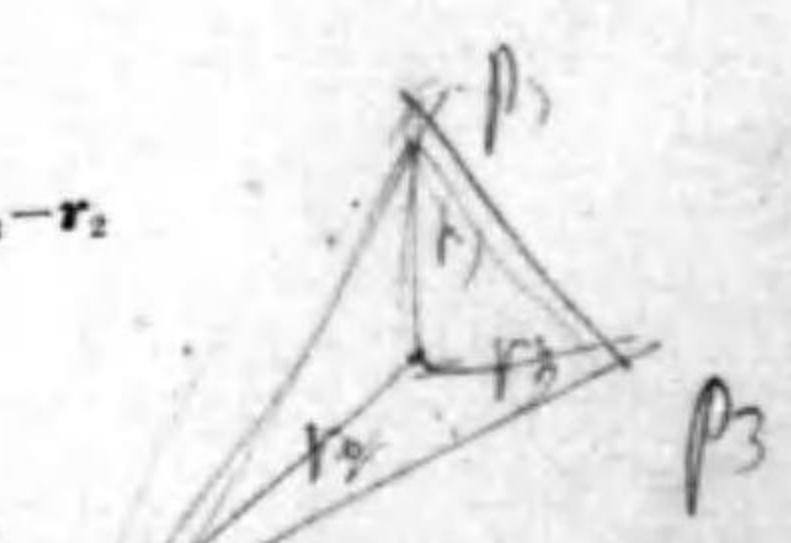
$$\vec{P_1P_2} = r_2 - r_1, \quad \vec{P_2P_3} = r_3 - r_2$$

よつて面積は

$$S = \frac{1}{2} (r_2 - r_1) \times (r_3 - r_2)$$

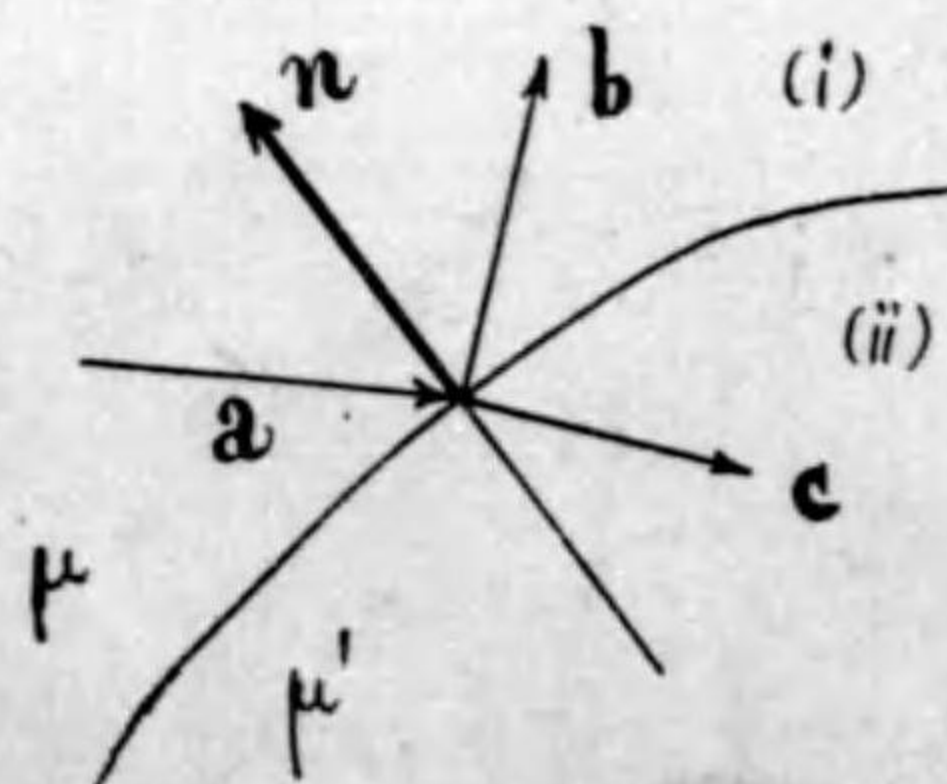
坐標軸面上の射影の面積は、 S の直角成分で知られる。例へば $X-Y$ 面上の面積は z 成分である。

$$S_z = \frac{1}{2} \{ (x_2 - x_1)(y_3 - y_2) - (x_3 - x_2)(y_2 - y_1) \}$$



(5) 反射屈折の法則

第二十八圖



二つの媒質の境界面に樹てた法線の單位ベクトル(以下單に法線ベクトルといふことにする) n , 入射反射屈折光線に対する單位ベクトルを夫々 a, b, c とする。第一、第二の媒質の屈折率を夫々 μ, μ' とすれば

反射の法則 $a \times n = b \times n$

屈折の法則 $\mu a \times n = \mu' c \times n$



で表はせる。Snelliusの法則をベクトル式で表はしたもので、入射反射屈折光線と法線が同一平面内にあることも、角度の間の関係も、ともにこの式の中に含まれてゐる。

§ 10.1 能率

前章迄研究してきたものは自由ベクトルであつて、その位置はどこであつても、方向と向き並びに大きさが等しければ、悉く等しいと見做されるものである。然し既に述べたやうに glissant, radial 等と呼ばれるベクトルはその位置が關係する。

ベクトルが束縛されてゐて、位置をも考へねばならないやうな場合には、主としてベクトルの moment 能率といふ量によつて影響されるから、能率を考へ入れれば、自由ベクトルだけを研究すればよいことになる。

§ 10.11 一點に關するベクトルの能率

ベクトル q , その作用する點の位置ベクトルが r ならば、 q の能率 N といはれる量はベクトルであつて

$$N = r \times q \dots \dots \dots (28)$$

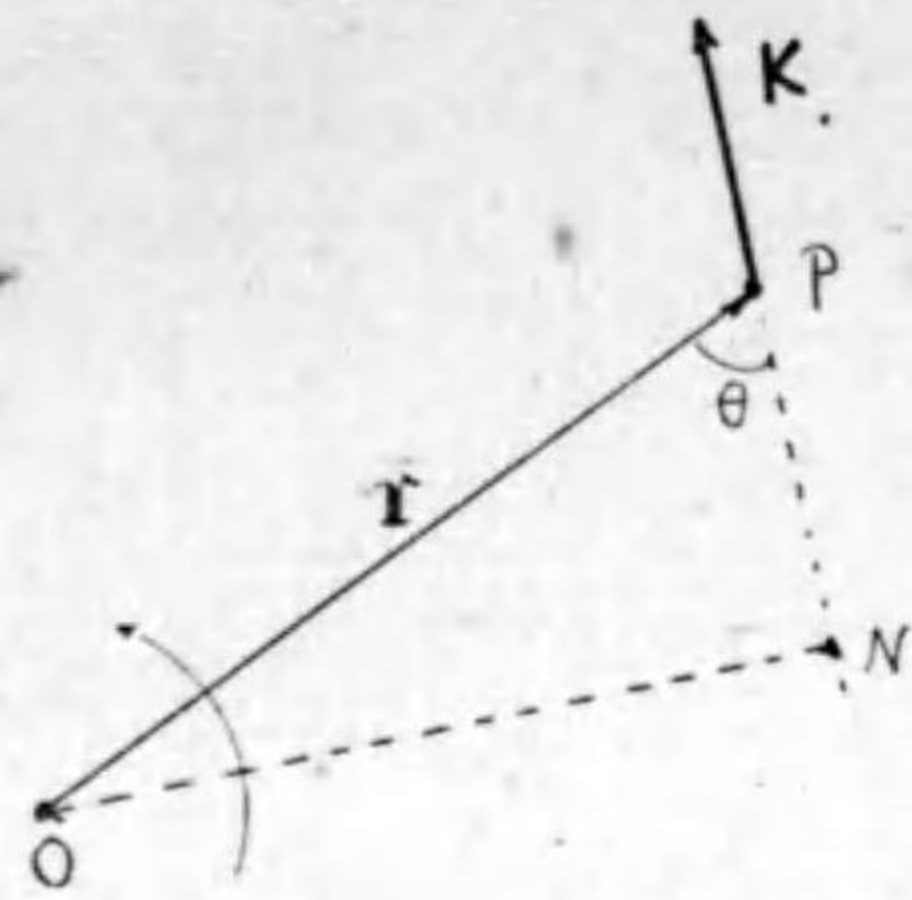
で定義する。 N は原點に關する q 能率である。

§ 10.12 力の能率

力 K の原點 O に關する能率 M の大きさ M は

$$M = K \times \overline{ON} = K \times \overline{OP} \times \sin \theta$$

第二十九圖



向きは時計の廻る向きと反対に廻るとき正で、紙の面に垂直に上方に向ふベクトルであるから、

$$M = r \times K$$

で表はせる。即ち力學上の力の能率といふ概念は、ベクトル K の原點に關する能率である。

従つて n 個の力 K_1, K_2, \dots, K_n が一點 P に作用する時は、合力 K の能率は、各の力の能率の和に等しいことが知れる。

$$K = \sum_{i=1}^n K_i$$

$$r \times K = r \times \sum K_i$$

$$= \sum r \times K_i$$

§ 10.13 角運動量

質點の運動量 $m\mathbf{v}$ の原點に關する能率 \mathbf{H} を角運動量といふ。

$$\mathbf{H} = \mathbf{r} \times m\mathbf{v}$$

$$= m(\mathbf{r} \times \mathbf{v})$$

剛體を極めて微小な部分 $d\tau$ に分ち、連續體と見做せば

$$\mathbf{H} = \int \rho(\mathbf{r} \times \mathbf{v}) d\tau$$

は角運動量である(積分については、§ 16 参照)。

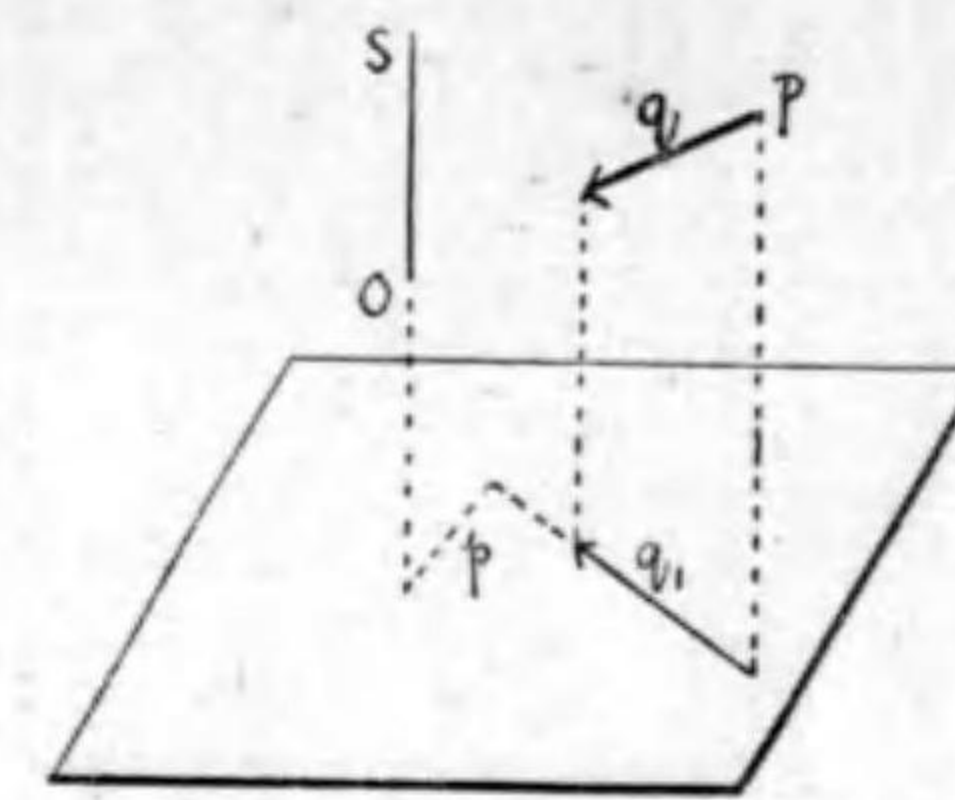
§ 10.2 直線に關する能率

一點に關するベクトルの能率はベクトル量であるが、屢一直線に關する能率といふ量を考へる。

これはスカラー量である。

P 點に於けるベクトル \mathbf{q} の、原點を過る直線 OS に關する能率 N は、直線 OS に垂直な平面上の \mathbf{q} の正射影の長さを q_1 とすれば、 OS と平面と截り合ふ點から、 \mathbf{q} の正射影に下した垂線の長さ p と q_1 との積である。

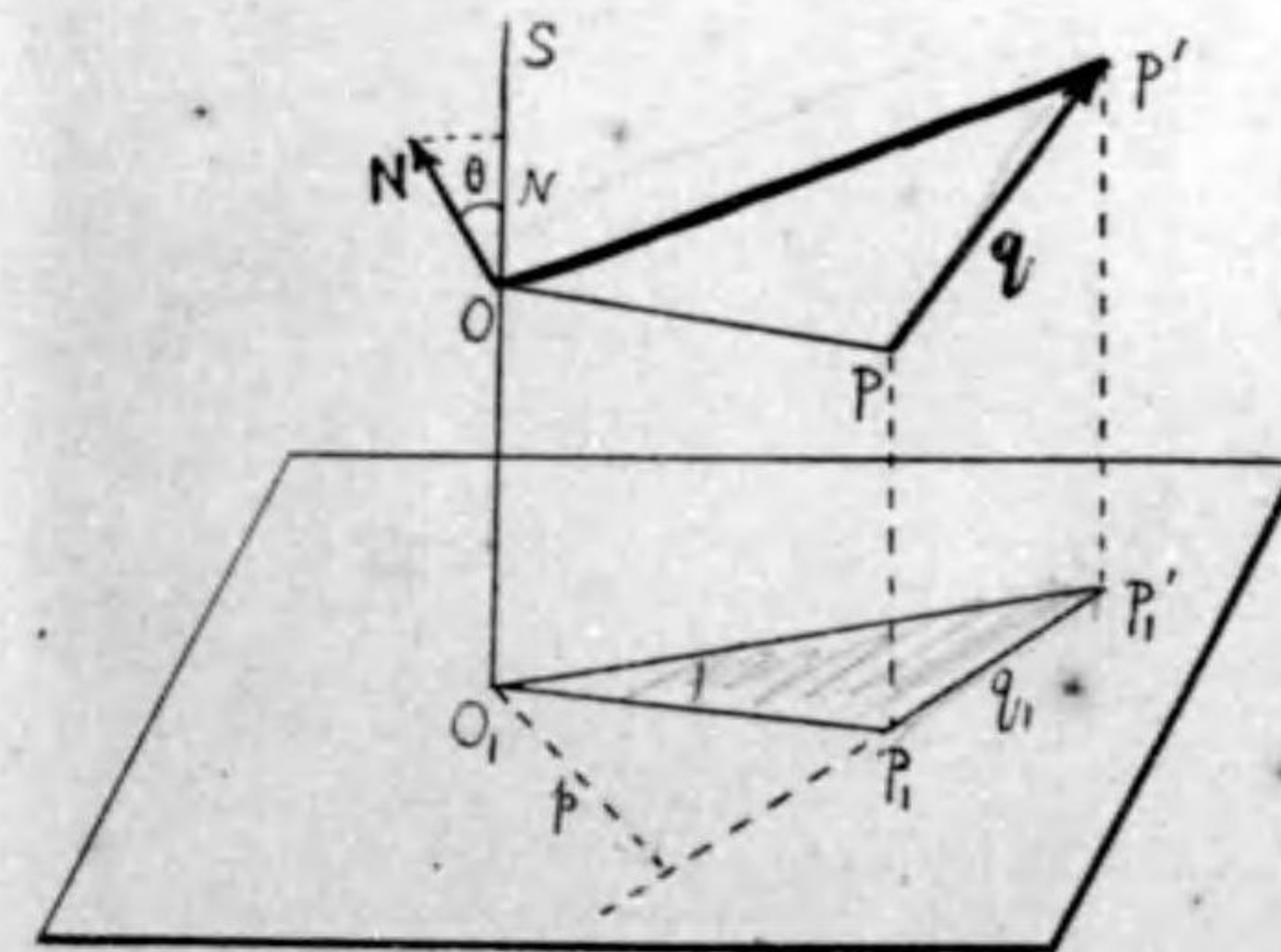
第三十圖



$$N = pq_1 \dots \dots \dots (29.1)$$

§ 10.21 N と N との關係は第 31 圖から容易にもとまる。

第三十一圖



$$N = 2 \triangle O_1 P_1 P_1'$$

$$\therefore N = |N| \cos \theta$$

$$= (N_1)$$

即ち O 點を過る直線に關する能率は、 O 點に關する能率の、その直線の方角の直角成分に等しい。

§ 10.22 従つて力 (X, Y, Z) の能率 M の直角成分 M_x, M_y, M_z

$$M_x = yZ - zY, \text{ etc.}$$

は、この定理によつて坐標軸 X, Y, Z 軸に関する能率と見做すことができる。

§ 11.0 三つのベクトルの積

三つのベクトル a, b, c について積の組合せをつくと次の六種のもので考へられる。

(1) a · b · c ベクトル

(2) a · (b × c) スカラー

(3) a × (b × c) ベクトル

(4) a b × c dyad (第三編)

(5) a · (b · c) 不合理

(6) a × (b · c) 不合理

この中(1)は既に (§ 8.18)で述べたやうに a に共線なベクトルで、(4)は Gibbs が dyad と稱へた量、本書の第三編で研究するから、今茲では考へない。(5)はベクトルとスカラーのスカラ積、(6)はベクトルとスカラーのベクトル積で、ともに無意味であるから、僅に(2)と(3)とを研究すれば足りる。

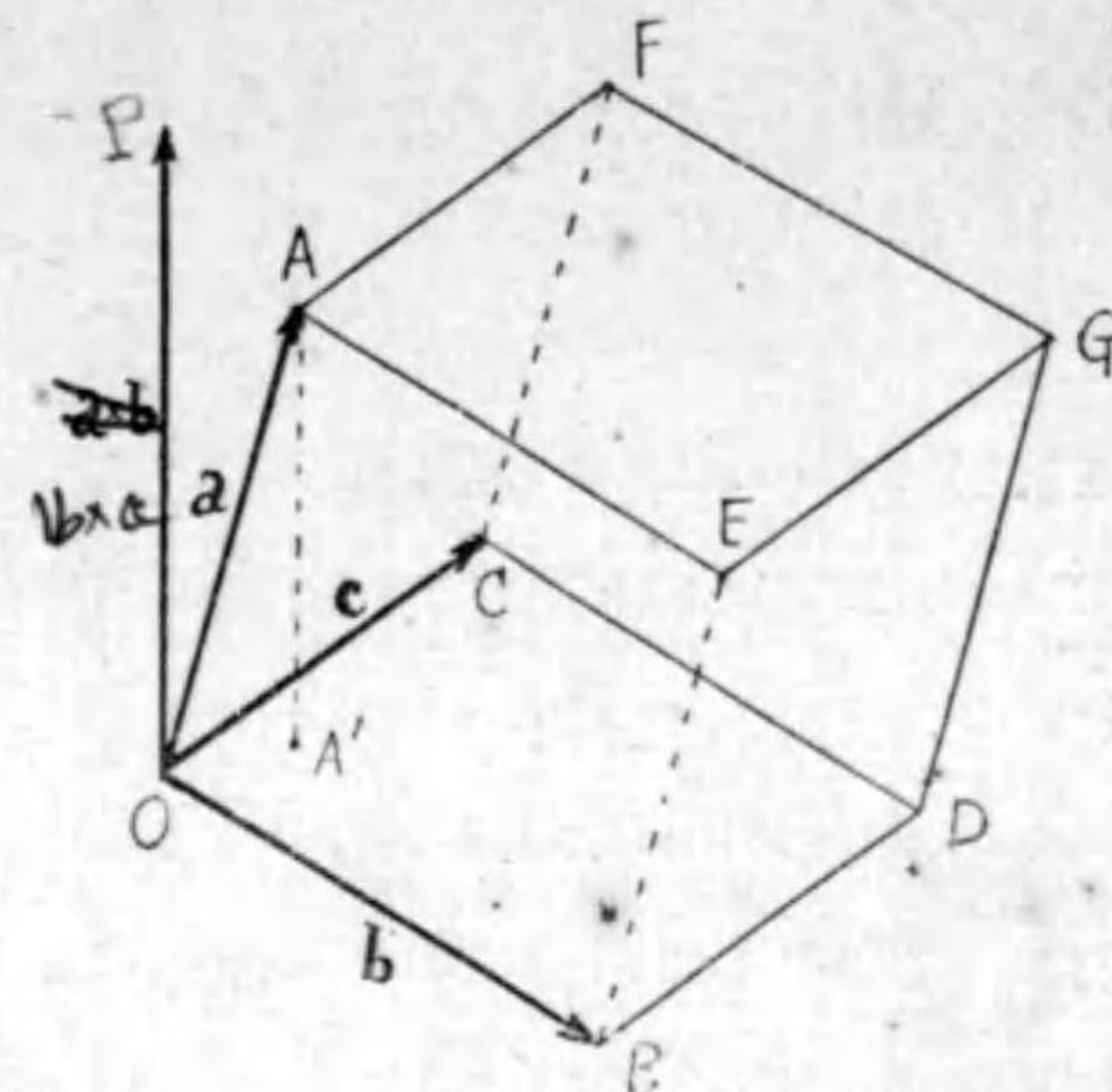
§ 11.1 スカラー立方積 *Scalar triple product*

a · b × c は記號の規約から云つて、當然 a · (b × c) と解釋しなければならぬ。(6)の形にとることは意味のないものであるから、括弧を省いて單に a · b × c と書いてもよい。これは a, b, c を三邊とする平行六面體の容積 v を表はし、スカラー立方積と呼ばれる。

第 32 圖に於いて、b × c は底面 OBDC の面積であるから、それに垂直にたてた OP で表はせる。OP と OA (= a) とのスカラ積は

A から底面へおろした垂線と底面との積で、つまり平行六面體の容積であつて abc の中何れか二つのベクトル積と他の一つのスカラ積に等しい。

第三十二圖



V = a · (b × c) = b · (c × a) = c · (a × b) (30)

ベクトル (b × c), (c × a), (a × b) が夫々 a, b, c と鋭角をつくる

とき容積 V が正になると定めれば、鈍角をつくる時は負と考へればよい。

(a × b) · c = a · (b × c)

§ 11.11 Heaviside の法則

スカラ立方積はその項の中のベクトル積の因子の順序が變れば符號が變る。

V = b · (c × a) = -b · (a × c) = (c × a) · b = -(a × c) · b } (30)
= c · (a × b) = -c · (b × a) = (a × b) · c = -(b × a) · c
= a · (b × c) = -a · (c × b) = (b × c) · a = -(c × b) · a

これを Heaviside の法則といふ。

一見大變複雑してゐるやうであるが、すぐ次の簡単な性質をもつことがわかる。

- (1) 因子の輪廻順(abcの順さ)へ保つてゐれば、どんな順に並べても變りない。
- (2) 輪廻順が一つ變る毎に符號が變る。

(3) 記號・と×とは随意にいれかへることができる。
括弧は前に述べたやうにとり去つても紛れる惧はないから省いて書い差支ない。

§ 11.12 Grassmann の記號

Heaviside の法則でわかる通り、 $a \cdot b \times c$ は因子の順序に符號が關係するだけであつて、 \cdot と \times の交換は自由であるから、只 abc 三つのベクトルの一組がスカラー立方積をなしてゐるといふことを表はしさへすれば充分である。それには寧ろ Grassman の記號に倣ひ $[abc]$ によつてスカラー立方積を表はすことも都合がよい。

$$[abc] = a \cdot b \times c$$

即ち $[]$ の中の文字の順序が輪廻順を保つてゐるならば變りがない。順が變れば符號を變へることに注意すれば足りる。

§ 11.13 直角成分で表はせばスカラー立方積は容積を示すのであるから行列式の形に書けることは察せられる。實際(27.2)の式により

$$\begin{aligned}
 [abc] &= a \cdot \begin{vmatrix} i & j & k \\ b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} \\
 &= a_1 \begin{vmatrix} b_2 & b_3 \\ c_2 & c_3 \end{vmatrix} + a_2 \begin{vmatrix} b_3 & b_1 \\ c_3 & c_1 \end{vmatrix} + a_3 \begin{vmatrix} b_1 & b_2 \\ c_1 & c_2 \end{vmatrix} \\
 \therefore [abc] &= \begin{vmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \\ b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} \dots\dots\dots (31)
 \end{aligned}$$

Heaviside の法則は行列式の性質からすぐ導くことができる。

この形をスカラー立方積の定義としてもよい。

§ 11.14 擬似スカラー量

物理的の性質により自然に定まつてゐるスカラー量は、坐標軸との間に別段規約をつくる必要がないから、どんな坐標軸をとつてもそれに関係しない。はじめ正系の坐標軸に關して言ひ表はしてゐる量を、負系の坐標軸に變へても符號の變るわけではない。然しスカラー量といはれるものの中に、坐標軸の擇み方について規約を設けてあるものがある；坐標軸を正から負に變へたときに、初めの軸に對する公式と同じ公式が成りたつためには、一般に符號を變へなければならない。このやうなスカラー量を擬似スカラー量といふ。

容積或は磁氣ポテンシャルの如きはこの擬似スカラー量である。

§ 11.15 スカラー立方積には配分の法則が成り立つ

$$[a, b, c+d] = [abc] + [abd] \dots\dots\dots (32)$$

又スカラー量の因数について

$$\begin{aligned}
 [aa, bb, cc] &= abc [abc] \\
 &= [ba, cb, ac] = [ca, ab, bc] \text{ etc.}
 \end{aligned}$$

§ 11.16 スカラー立方積において、 abc の何れか二つが平行ならば零である、かりに a が b に平行ならば、 $b=sa$ とおけるから

$$[a, sa, c] = (a \times sa) \cdot c = 0$$

従つて

$$[\mathbf{aac}] = 0 \dots\dots\dots(33)$$

§ 11.17 三つのベクトルが共面でないための条件

三つのベクトル $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ が共面ならば、その三つのベクトルによつて平行六面體をつくることはできない。即ち三つのベクトルの圍む容積は零である。従つて

$$[\mathbf{abc}] = 0$$

は、 \mathbf{abc} の何れの二つも平行でない場合において、三つが共面であるための条件であり、共面でないためには必ず

$$[\mathbf{abc}] \neq 0 \dots\dots\dots(34)$$

でなければならない。これはよく用ゐられる条件である。

§ 11.18 $\mathbf{l}, \mathbf{m}, \mathbf{n}$ を共面でない三つのベクトルとすれば、(§ 6.3) により $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ はこの三つのベクトルから導ける

$$\mathbf{a} = a_1 \mathbf{l} + a_2 \mathbf{m} + a_3 \mathbf{n}$$

$$\mathbf{b} = b_1 \mathbf{l} + b_2 \mathbf{m} + b_3 \mathbf{n}$$

$$\mathbf{c} = c_1 \mathbf{l} + c_2 \mathbf{m} + c_3 \mathbf{n}$$

よつて

$$[\mathbf{abc}] = \mathbf{a} \cdot \left\{ \begin{matrix} b_2 b_3 \\ c_2 c_3 \end{matrix} \mathbf{m} \times \mathbf{n} + \begin{matrix} b_3 b_1 \\ c_3 c_1 \end{matrix} \mathbf{n} \times \mathbf{l} + \begin{matrix} b_1 b_2 \\ c_1 c_2 \end{matrix} \mathbf{l} \times \mathbf{m} \right\}$$

$$= a_1 \begin{vmatrix} b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} \mathbf{l} \cdot \mathbf{m} \times \mathbf{n} + a_2 \begin{vmatrix} b_3 & b_1 \\ c_3 & c_1 \end{vmatrix} \mathbf{m} \cdot \mathbf{n} \times \mathbf{l} + a_3 \begin{vmatrix} b_1 & b_2 \\ c_1 & c_2 \end{vmatrix} \mathbf{n} \cdot \mathbf{l} \times \mathbf{m}$$

$$\therefore [\mathbf{abc}] = \begin{vmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \\ b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} [\mathbf{l m n}] \dots\dots\dots(35)$$

§ 11.2 ベクトル立方積 (Vector triple product)

三つのベクトルの積で次に研究すべきは、 $\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c})$ でこれをベクトル立方積と名付ける。

この積は明かにベクトルであつて、スカラー立方積とちがひ括弧を省くわけにはゆかない。

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) \neq (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times \mathbf{c}$$

即ちベクトル立方積は結合の法則に従はない。

この積は交換の法則にも従はない。 \mathbf{a} と $(\mathbf{b} \times \mathbf{c})$ との順序を變へたり、 \mathbf{b} と \mathbf{c} の順を變へると符號が變る。

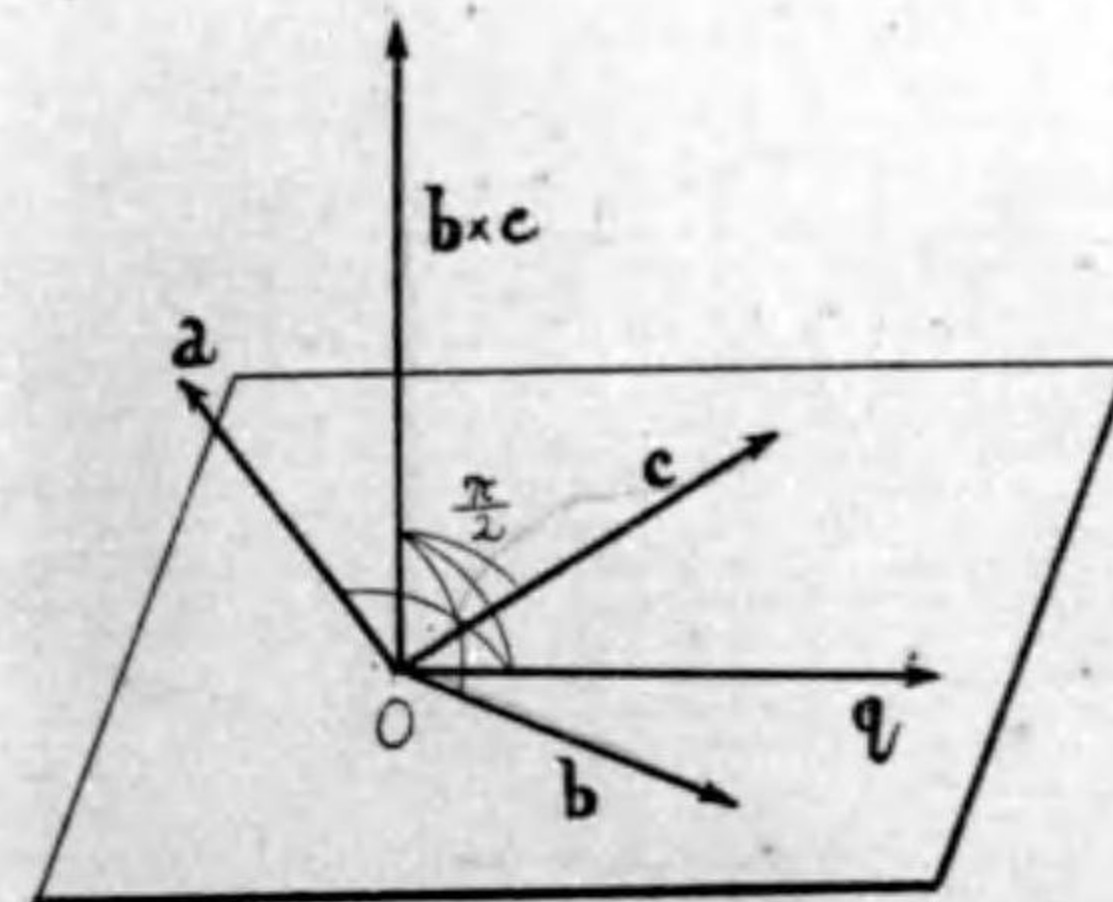
$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = -(\mathbf{b} \times \mathbf{c}) \times \mathbf{a} = -\mathbf{a} \times (\mathbf{c} \times \mathbf{b})$$

いま

$$\mathbf{q} = \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c})$$

とおけば、 \mathbf{q} は \mathbf{a} 及び $(\mathbf{b} \times \mathbf{c})$ に垂直であるから

第三十三圖



$$\mathbf{q} \cdot \mathbf{a} = 0$$

$$\mathbf{q} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = 0$$

然るに $\mathbf{b} \times \mathbf{c}$ は \mathbf{b} 及び \mathbf{c} に垂直なベクトルだから、 \mathbf{q} は是非とも \mathbf{b} 及び \mathbf{c} と共面でなければならない(第33圖)

§ 11.21 ベクトル立方積を

展開するのに用ゐる次の式は記憶しておく必要がある。

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) \mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) \mathbf{c} \dots\dots\dots(36)$$

この公式は度々用ゐられ、非常に大切な式である。證明の方法も澤山ある中、こゝには三つ擇んで載せることにする。證明としては

その中の一つを知ればよいわけであるが、種々のベクトル計算の方法に慣れるために煩らわしさを忍ぶことにする。読者は最初には一番器械的な第一の証明法を読み、他の二つの方法は一層ベクトルの研究が進んだ上で後に戻つて読まれるがよからう。

§11.211 (証明第一) これは一番器械的な方法で、ベクトルを皆直角成分にわけて計算する。

$$\begin{aligned}
 \mathbf{q} &= \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = \mathbf{a} \times \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ b_1 & b_2 & b_3 \\ c_1 & c_2 & c_3 \end{vmatrix} \\
 &= \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ a_1 & a_2 & a_3 \\ \begin{vmatrix} b_2 & b_3 \\ c_2 & c_3 \end{vmatrix} & \begin{vmatrix} b_3 & b_1 \\ c_3 & c_1 \end{vmatrix} & \begin{vmatrix} b_1 & b_2 \\ c_1 & c_2 \end{vmatrix} \end{vmatrix}
 \end{aligned}$$

よつて \mathbf{q} の x 成分 q_x は

$$\begin{aligned}
 q_x &= a_2(b_1c_2 - b_2c_1) - a_3(b_3c_1 - b_1c_3) \\
 &= b_1(a_2c_2 + a_3c_3) - c_1(a_2b_2 + a_3b_3)
 \end{aligned}$$

第一の項に $a_1b_1c_1$ 第二の項に $-a_1b_1c_1$ を加へても全體として變らないから

$$\begin{aligned}
 q_x &= b_1(a_1c_1 + a_2c_2 + a_3c_3) - c_1(a_1b_1 + a_2b_2 + a_3b_3) \\
 &= b_1 \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} - c_1 \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}
 \end{aligned}$$

同様に

$$q_y = b_2 \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} - c_2 \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$

$$q_z = b_3 \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} - c_3 \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$

よつて

$$\mathbf{q} = \mathbf{b}(\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) - \mathbf{c}(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})$$

§11.212 (証明第二) (§11.2) で述べたやうに \mathbf{q} は \mathbf{b} と \mathbf{c} と共面であるから、

$$\mathbf{q} = x\mathbf{b} + y\mathbf{c}$$

の形に置ける。よつて問題は x と y を定めることになる。

\mathbf{q} は \mathbf{a} にも垂直であるから、

$$\mathbf{q} \cdot \mathbf{a} = 0 = x\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} + y\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}$$

今

$$\frac{x}{\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}} = -\frac{y}{\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}} = n$$

とおけば

$$x = n\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}$$

$$y = -n\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$

従つて

$$\mathbf{q} = n\{\mathbf{b}(\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) - \mathbf{c}(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\}$$

乃ち問題は n がベクトルの大きさや方向に関係しない量であることを證明すればよい。

n はスカラー量であるから、随意にどのベクトルとでも結合させることができるし取ることもできる。従つて n はベクトルの大きさには関係しない筈である。結局 n がベクトル相互の向きに関係あるかないかだけ吟味することになる。

もし特別に $\mathbf{a} = \mathbf{b}$ の場合には

$$\mathbf{b} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = n\{\mathbf{b}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}) - \mathbf{c}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{b})\}$$

兩邊に \mathbf{c} をスカラー的に乗すれば

$$\mathbf{c} \cdot \mathbf{b} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = n\{(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})^2 - \mathbf{b}^2 \mathbf{c}^2\}$$

然るに Heaviside の法則第三によつて \times と \cdot を入れ換へれば

$$\begin{aligned}\mathbf{c} \cdot \mathbf{b} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) &= \mathbf{c} \times \mathbf{b} \cdot (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) \\ &= -(\mathbf{b} \times \mathbf{c})^2\end{aligned}$$

故に

$$n \{(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})^2 - b^2 c^2\} = -(\mathbf{b} \times \mathbf{c})^2$$

然るに

$$\begin{aligned}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})^2 + (\mathbf{b} \times \mathbf{c})^2 &= b^2 c^2 \cos^2(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}) + b^2 c^2 \sin^2(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}) \\ &= b^2 c^2\end{aligned}$$

$$\therefore n b^2 c^2 = b^2 c^2$$

$$\therefore n = 1$$

$$\therefore \mathbf{b} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = \mathbf{b}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}) - \mathbf{c}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{b})$$

よつて \mathbf{a} が \mathbf{b} に等しくない場合でも n が 1 になることが証明されればよい。

\mathbf{q} と \mathbf{b} とのスカラー積をつくれば

$$\begin{aligned}\mathbf{b} \cdot \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) &= n \{b^2(\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) - (\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\} \\ &= n \mathbf{a} \cdot [\mathbf{c}b^2 - \mathbf{b}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})]\end{aligned}$$

[] の中は上に得た許りのものであるから

$$\mathbf{b} \cdot \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = -n \mathbf{a} \cdot [\mathbf{b} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c})]$$

左邊は Heaviside の法則によつて, \mathbf{a} と \mathbf{b} との順を變へれば符號が變るから

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = n \mathbf{a} \cdot [\mathbf{b} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c})]$$

$$\therefore n = 1$$

$$\text{よつて } \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})\mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\mathbf{c}$$

§ 11.213 (證明第三)

今 $\mathbf{c} = \mathbf{s} + \mathbf{t}$ とすれば

$$\begin{aligned}\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) &= \mathbf{a} \times [\mathbf{b} \times (\mathbf{s} + \mathbf{t})] \\ &= n [\mathbf{a} \cdot (\mathbf{s} + \mathbf{t})\mathbf{b} - \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}(\mathbf{s} + \mathbf{t})]\end{aligned}$$

$$\text{即ち } \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{s}) + \mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{t}) = n [\mathbf{a} \cdot (\mathbf{s} + \mathbf{t})\mathbf{b} - \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}(\mathbf{s} + \mathbf{t})]$$

$$\therefore \mathbf{s}[\mathbf{a} \cdot \mathbf{s}\mathbf{b} - \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}\mathbf{s}] + \mathbf{t}[\mathbf{a} \cdot \mathbf{t}\mathbf{b} - \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}\mathbf{t}] = n [\mathbf{a} \cdot (\mathbf{s} + \mathbf{t})\mathbf{b} - \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}(\mathbf{s} + \mathbf{t})]$$

\mathbf{b}, \mathbf{s} 及び \mathbf{t} は共面でないやうに, \mathbf{s} と \mathbf{t} とを擇べばこの式の兩邊の $\mathbf{b}, \mathbf{s}, \mathbf{t}$ の係数は夫々等しくなければならない。

$$(\mathbf{b} \text{ の係数}) \quad \mathbf{s} \mathbf{a} \cdot \mathbf{s} + \mathbf{t} \mathbf{a} \cdot \mathbf{t} = n \mathbf{a} \cdot (\mathbf{s} + \mathbf{t})$$

$$(\mathbf{s} \text{ の係数}) \quad -\mathbf{s} \mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = -n \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$

$$(\mathbf{t} \text{ の係数}) \quad -\mathbf{t} \mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = -n \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$

$$\therefore \mathbf{s} = \mathbf{t} = n$$

即ち n は $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ に無關係な常數であるから, 何か或る特別な場合についてその値を求めればよい。

$\mathbf{a} = \mathbf{c} = \mathbf{i}, \mathbf{b} = \mathbf{j}$ とすれば

$$\mathbf{i} \times (\mathbf{j} \times \mathbf{i}) = n (\mathbf{i} \cdot \mathbf{i}\mathbf{j} - \mathbf{i} \cdot \mathbf{j}\mathbf{i})$$

即ち

$$\mathbf{i} \times (-\mathbf{k}) = n \mathbf{j}$$

$$\therefore \mathbf{j} = n \mathbf{j}$$

$$\therefore n = 1$$

よつて

$$\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})\mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\mathbf{c}$$

§ 11.22 (§ 8.17) で求めたベクトル \mathbf{r} の \mathbf{a} に垂直な分ベクトルはベクトル立方積によつて

$$\frac{\mathbf{a} \times (\mathbf{r} \times \mathbf{a})}{a^2}$$

と書ける。

$$\begin{aligned}(\mathbf{a} \cdot \mathbf{a})\mathbf{r} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{r})\mathbf{a} \\ = a^2\mathbf{r} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{r})\mathbf{a}\end{aligned}$$

§ 11.3 例題

(1) 次の四つのベクトルの積は、Stokes の定理 (§ 37.3) を証明するとき役に立つ

$$\begin{aligned} (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) &= \mathbf{a} \cdot \mathbf{b} \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) \\ &= (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{d})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c}) \\ &= \begin{vmatrix} \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} & \mathbf{a} \cdot \mathbf{d} \\ \mathbf{b} \cdot \mathbf{c} & \mathbf{b} \cdot \mathbf{d} \end{vmatrix} \dots \dots \dots (37) \end{aligned}$$

(2) $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d}) = \mathbf{c}(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot \mathbf{d} - \mathbf{d}(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot \mathbf{c}$
 $= \mathbf{b}(\mathbf{c} \times \mathbf{d}) \cdot \mathbf{a} - \mathbf{a}(\mathbf{c} \times \mathbf{d}) \cdot \mathbf{b} \dots \dots \dots (38)$

(3) $\mathbf{a} \times [\mathbf{b} \times (\mathbf{c} \times \mathbf{d})] = \mathbf{a} \times [\mathbf{c}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) - \mathbf{d}(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})]$
 $= (\mathbf{a} \times \mathbf{c})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) - (\mathbf{a} \times \mathbf{d})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c})$

(4) (例 2) を書き換へれば
 $\mathbf{c}[abd] - \mathbf{d}[abc] = \mathbf{b}[cda] - \mathbf{a}[cdb]$

となる。一辺に移項すれば
 $\mathbf{a}[bcd] - \mathbf{b}[acd] + \mathbf{c}[abd] - \mathbf{d}[abc] = 0$

\mathbf{d} の代わりに \mathbf{q} と書けば
 $\mathbf{q}[abc] = \mathbf{a}[qbc] + \mathbf{b}[qca] + \mathbf{c}[qab]$

或は
 $\mathbf{q} = \mathbf{a} \frac{[qbc]}{[abc]} + \mathbf{b} \frac{[qca]}{[abc]} + \mathbf{c} \frac{[qab]}{[abc]}$

これは $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ が共面でないときに、 \mathbf{q} を $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ から導くときに用られる式で、 $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ の係数は其方向に於ける \mathbf{q} の成分である。

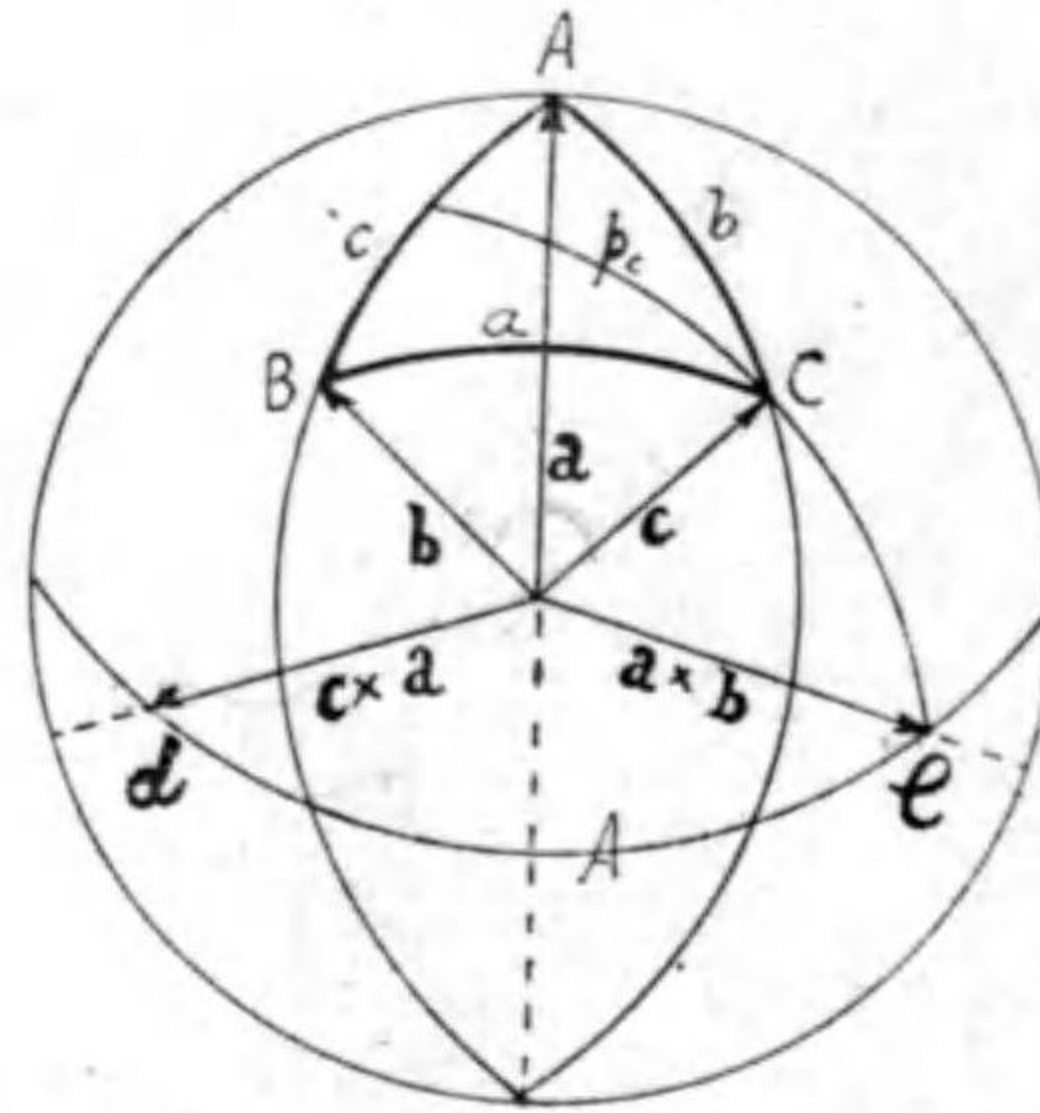
(5) $[\mathbf{a} \times \mathbf{b} \mathbf{b} \times \mathbf{c} \mathbf{c} \times \mathbf{a}] = (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot \{(\mathbf{b} \times \mathbf{c}) \times (\mathbf{c} \times \mathbf{a})\}$
 $= (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot \{ [\mathbf{abc}] \mathbf{c} - [\mathbf{bcc}] \mathbf{a} \}$
 $= [\mathbf{abc}] [\mathbf{abc}]$
 $= [\mathbf{abc}]^2 \dots \dots \dots (39)$

§ 11.31 球面三角の公式

(例 1) (例 2) の公式を應用して、球面三角の公式を導いてみよう。

$\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ を単位ベクトルとし、原点を中心と半径 1 の球面を劃く (第 34 圖)

第三十四圖



(i) $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{a}) = \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} \mathbf{b} \cdot \mathbf{a} - \mathbf{a}^2 \mathbf{b} \cdot \mathbf{c}$
 圖により

$$\begin{aligned} \mathbf{a} \times \mathbf{b} &= \mathbf{e} \sin c \\ \mathbf{c} \times \mathbf{a} &= \mathbf{d} \sin b \\ \mathbf{a} \cdot \mathbf{c} &= \cos b, \mathbf{b} \cdot \mathbf{a} = \cos c \\ \mathbf{b} \cdot \mathbf{c} &= \cos a \end{aligned}$$

故に

$$\begin{aligned} (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \times \mathbf{a}) &= \sin c \sin b \mathbf{e} \cdot \mathbf{d} = \sin c \sin b \cos (\pi - A) \\ &= -\sin b \sin c \cos A \end{aligned}$$

a^2 は 1 であるから上の公式より
 $\cos a = \cos b \cos c + \sin b \sin c \cos A$
 etc.

(ii) $(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times (\mathbf{a} \times \mathbf{c}) = [\mathbf{abc}] \mathbf{a}$
 $[\mathbf{abc}] = \mathbf{a} \times \mathbf{b} \cdot \mathbf{c} = \sin C \mathbf{e} \cdot \mathbf{c}$

C からひいた \widehat{AB} に直交する弧を p_c とすれば

$$e \cdot c = \cos\left(\frac{\pi}{2} - p_c\right) = \sin p_c$$

$$e \times d = -\sin A \cdot a$$

$$\therefore (a \times b) \times (a \times c) = -\sin C \sin b \cdot e \times d \\ = \sin b \sin C \sin A \cdot a$$

$$\therefore \sin p_c = \sin b \sin A$$

etc.

又は

$$\sin b \sin C \sin A \cdot a = [abc] a$$

$$\therefore \sin b \sin C \sin A = [abc]$$

同様に

$$\sin c \sin A \sin B = [bca]$$

$$\sin a \sin B \sin C = [cab]$$

よつて

$$\frac{\sin A}{\sin a} = \frac{\sin B}{\sin b} = \frac{\sin C}{\sin c}$$

§ 12.1 相逆系

a, b 及び c が共面でなければ (§ 11.17) により

$$[abc] \neq 0$$

である, 任意のベクトル v は, 三つの共面でないベクトルから導くことができ, その導いた形は唯一通りしかない。

即ち

$$v = x a + y b + z c$$

この両邊に $b \times c$ をスカラー的に乗すれば

$$[vbc] = x[abc] + y[bbc] + z[cbc]$$

然るに

$$[bbc] = 0, [cbc] = 0 \text{ であるから}$$

$$[vbc] = x[abc]$$

$$\therefore x = \frac{[vbc]}{[abc]}$$

同様にして

$$y = \frac{[vca]}{[abc]}$$

$$z = \frac{[vab]}{[abc]}$$

故に

$$v = a \frac{[vbc]}{[abc]} + b \frac{[vca]}{[abc]} + c \frac{[vab]}{[abc]}$$

或は

$$v = v \cdot \frac{b \times c}{[abc]} a + v \cdot \frac{c \times a}{[abc]} b + v \cdot \frac{a \times b}{[abc]} c$$

と書き換へてみると面白い結果が得られる。

三つのベクトル $\frac{b \times c}{[abc]}, \frac{c \times a}{[abc]}, \frac{a \times b}{[abc]}$ は夫々 (bc) 面, (ca) 面, (ab) 面に垂直である, これを

$$a^* = \frac{b \times c}{[abc]}, b^* = \frac{c \times a}{[abc]}, c^* = \frac{a \times b}{[abc]} \dots\dots\dots (40)$$

とおく。

この a^*, b^*, c^* の一組のベクトルを a, b, c の一組の相逆系と名付ける, a, b, c が共面でないから, その相逆系も共面ではない, これを用るれば

$$v = (v \cdot a^*) a + (v \cdot b^*) b + (v \cdot c^*) c \dots\dots\dots (41.1)$$

と書くことができる。これは重要な関係である。

§ 12.11 a^*, b^*, c^* が a, b, c の相逆系であれば, a, b, c は a^*, b^*, c^* の相逆系である, 即ち互に相逆関係になつてゐる。この証明は次のやうにしてされる。

a^*, b^*, c^* は共面でないから

$$v = x' a^* + y' b^* + z' c^*$$

とおける,

a^*, b^*, c^* を a, b, c によつて表はした式をいければ

$$[abc] v = x' b \times c + y' c \times a + z' a \times b$$

a とのスカラー積をつくれば

$$[abc] v \cdot a = x' [abc]$$

$$\therefore x' = v \cdot a$$

同様に

$$y' = v \cdot b$$

$$z' = v \cdot c$$

$$\therefore v = (v \cdot a) a^* + (v \cdot b) b^* + (v \cdot c) c^* \dots \dots \dots (41.2)$$

即ち a, b, c と a^*, b^*, c^* とは互に相逆関係になつてゐることがわかる。

§ 12.12 相逆なベクトルの間には重要な関係がある。

$$a^* = \frac{b \times c}{[abc]}$$

であるから

$$a \cdot a^* = \frac{a \cdot b \times c}{[abc]} = 1$$

$$a \cdot b^* = \frac{a \cdot c \times a}{[abc]} = 0,$$

即ち

$$\left. \begin{aligned} a \cdot a^* &= b \cdot b^* = c \cdot c^* = 1 \\ a \cdot b^* &= a^* \cdot b = b \cdot c^* = b^* \cdot c = c \cdot a^* = c^* \cdot a = 0 \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (42)$$

§ 12.13 逆に二組のベクトル (u, v, w) と (a, b, c) とが

$$u \cdot a = v \cdot b = w \cdot c = 1$$

$$u \cdot b = a \cdot v = u \cdot c = a \cdot w = v \cdot c = b \cdot w = 0$$

の条件を充たすとき, この二組は相逆系である。

今 (a, b, c) の相逆系 (a^*, b^*, c^*) によつて u, v, w を表はせば

$$u = u \cdot a a^* + u \cdot b b^* + u \cdot c c^*$$

$$v = v \cdot a a^* + v \cdot b b^* + v \cdot c c^*$$

$$w = w \cdot a a^* + w \cdot b b^* + w \cdot c c^*$$

これに與へられた条件をいければ,

$$u = a^*, v = b^*, w = c^*$$

となつて, (u, v, w) は (a, b, c) の相逆系に他ならない。

§ 12.14 (a, b, c) は (a^*, b^*, c^*) の相逆系であるから

$$a = \frac{b^* \times c^*}{[a^* b^* c^*]}, b = \frac{c^* \times a^*}{[a^* b^* c^*]}, c = \frac{a^* \times b^*}{[a^* b^* c^*]}, \dots \dots \dots (40.2)$$

§ 12.15 基本ベクトル (i, j, k) の相逆系は, それ自身で, このやうなのは自己相逆系といふ。

$$[ijk] = 1 \quad i^* = j \times k = i, \text{ etc.}$$

§ 12.16 (a, b, c) と (a^*, b^*, c^*) とが相逆系ならば

$$[abc][a^*b^*c^*]=1$$

になる。

$$[a^*b^*c^*]=\left[\frac{b \times c}{[abc]} \quad \frac{c \times a}{[abc]} \quad \frac{a \times b}{[abc]}\right]$$

$$=\frac{[b \times c \ c \times a \ a \times b]}{[abc]^3}$$

右邊の分子は前章の(例5)により $[abc]^2$ である。

よつて

$$[a^*b^*c^*][abc]=1 \dots \dots \dots (43)$$

12.17 例題

(1) $[uvw][abc]$ を求める。

$[abc] \neq 0$ ならば

$$u = u \cdot a a^* + u \cdot b b^* + u \cdot c c^*, \text{ etc.}$$

よつて

$$[uvw] = \begin{vmatrix} u \cdot a & u \cdot b & u \cdot c \\ v \cdot a & v \cdot b & v \cdot c \\ w \cdot a & w \cdot b & w \cdot c \end{vmatrix} [a^*b^*c^*]$$

然るに

$$[abc][a^*b^*c^*]=1$$

$$\therefore [uvw][abc] = \begin{vmatrix} u \cdot a & u \cdot b & u \cdot c \\ v \cdot a & v \cdot b & v \cdot c \\ w \cdot a & w \cdot b & w \cdot c \end{vmatrix}$$

(2) 前問題と同様にして

$$[pqr](a \times b) = \begin{vmatrix} p \cdot a & p \cdot b & p \\ q \cdot a & q \cdot b & q \\ r \cdot a & r \cdot b & r \end{vmatrix}$$

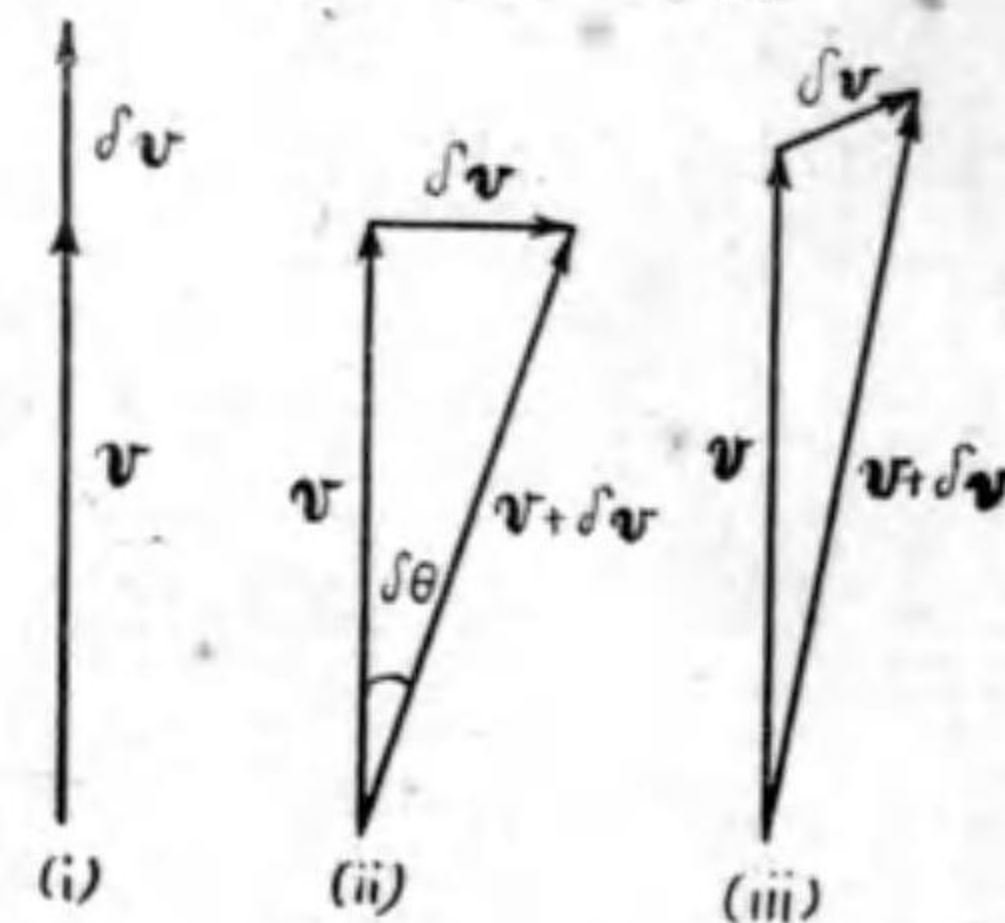
第三章 ベクトルの微分

§ 13.1 ベクトルの微分

ベクトル v に微小なベクトル δv を加へて合成したベクトル $v + \delta v$ は、 v とは一般に方向も長さも變つたベクトルである。

- (i) δv が v に平行ならば、方向は變らないが大きさが $|\delta v| = \delta v$ だけ變る。
- (ii) δv が v に直角ならば、大きさは變らないが、方向が變り v に対して $\delta\theta = \frac{|\delta v|}{v}$ だけ傾く。
- (iii) 従つて一般に $v + \delta v$ は、 v に対して方向も大きさも變る。

第三十五圖



δv が極めて小さければ、第一階の微小量までとつてそれ以上の小さいものを無視すれば一般に合成したベクトルの大きさは δv 増し、方向は $\delta\theta$ だけ變る。

§ 13.2 スカラー變數に関する微分

ベクトル v がスカラー量 t の函数であるとすれば、

$$v = v(t)$$

t の値がわかれば、 v の大きさ、方向、向きは定まる。即ち v はベクトル函数である。

t が t_1 の値をとる時 $v = \vec{OP}_1$

t が t_2 の値をとる時 $\mathbf{v} = \vec{OP}_2$ であれば,

$$\vec{P_1P_2} = \mathbf{v}(t_2) - \mathbf{v}(t_1).$$

これを $t_2 - t_1$ でわつたものは, $t_2 - t_1$ の間に於ける \mathbf{v} の変化の平均上の割合である

$$\frac{\vec{P_1P_2}}{t_2 - t_1} = \frac{\mathbf{v}(t_2) - \mathbf{v}(t_1)}{t_2 - t_1}$$

$t_2 - t_1$ を限りなく小さくした極限に於ける, この極限值を, t についてとつた \mathbf{v} の微分係数といひ, 微分記號を用ゐて表はす

$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} = \lim_{t_2 \rightarrow t_1} \frac{\mathbf{v}(t_2) - \mathbf{v}(t_1)}{t_2 - t_1}$$

$t_2 - t_1 = \delta t, \vec{P_1P_2} = \delta \mathbf{v}$ とおけば

$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} = \lim_{\delta t \rightarrow 0} \frac{\mathbf{v}(t_1 + \delta t) - \mathbf{v}(t_1)}{\delta t} = \lim_{\delta t \rightarrow 0} \frac{\delta \mathbf{v}}{\delta t}$$

§ 13.3 ベクトルの和の微分

\mathbf{v} が合成したベクトルのとき

$$\mathbf{v} = \mathbf{u} + \mathbf{w}$$

ならば, 普通の微分と全く同様にして

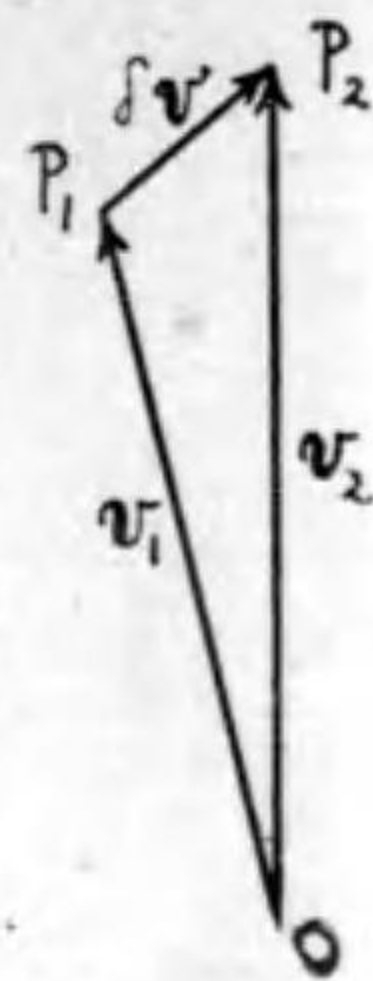
$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} = \frac{d\mathbf{u}}{dt} + \frac{d\mathbf{w}}{dt} \dots \dots \dots (44)$$

であることは容易にしれる。

§ 13.4 スカラー量との積の微分

u は t のスカラー函数, \mathbf{w} はベクトル函数で

第三十六圖



$$\mathbf{v} = u \mathbf{w}$$

ならば

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{v}}{dt} &= \lim_{t_2 \rightarrow t_1} \frac{u(t_2)\mathbf{w}(t_2) - u(t_1)\mathbf{w}(t_1)}{t_2 - t_1} \\ &= \lim_{t_2 \rightarrow t_1} \left(\frac{u(t_2)\mathbf{w}(t_2) - u(t_1)\mathbf{w}(t_2)}{t_2 - t_1} + \frac{u(t_1)\mathbf{w}(t_2) - u(t_1)\mathbf{w}(t_1)}{t_2 - t_1} \right) \end{aligned}$$

$$\therefore \frac{d\mathbf{v}}{dt} = \frac{du}{dt} \mathbf{w} + u \frac{d\mathbf{w}}{dt} \dots \dots \dots (45)$$

§ 13.41 この式から, \mathbf{v} を直角成分にわけたものの微分係数がもとまる。

$$\mathbf{v} = v_1 \mathbf{i} + v_2 \mathbf{j} + v_3 \mathbf{k}.$$

$\mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k}$ は長さ方向向きの一定したベクトルであるから, 坐標軸を變へない限り變化しない。 t が變つても變らないから, t について微分したものは零である。よつて

$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} = \frac{dv_1}{dt} \mathbf{i} + \frac{dv_2}{dt} \mathbf{j} + \frac{dv_3}{dt} \mathbf{k} \dots \dots \dots (46)$$

これを更に t について微分したものを $\frac{d}{dt} \left(\frac{d\mathbf{v}}{dt} \right)$ を $\frac{d^2\mathbf{v}}{dt^2}$ と書くことにすれば

$$\frac{d^2\mathbf{v}}{dt^2} = \frac{d^2v_1}{dt^2} \mathbf{i} + \frac{d^2v_2}{dt^2} \mathbf{j} + \frac{d^2v_3}{dt^2} \mathbf{k}$$

一般に t について n 度微分した係数を, 第 n 階の微分係数といひ

$$\frac{d^n\mathbf{v}}{dt^n} = \frac{d^n v_1}{dt^n} \mathbf{i} + \frac{d^n v_2}{dt^n} \mathbf{j} + \frac{d^n v_3}{dt^n} \mathbf{k} \dots \dots \dots (46.1)$$

で與へられる。

§ 14.1 スカラー積の微分

スカラー積 $v \cdot w$ に於いて、 v 及び w が夫々 $\delta v, \delta w$ 増すとき、第二階以上の微小な量棄てれば

$$\delta(v \cdot w) = (v + \delta v) \cdot (w + \delta w) - v \cdot w = \delta v \cdot w + v \cdot \delta w$$

従つて微係数は、その極限值として

$$\frac{d}{dt}(v \cdot w) = \frac{dv}{dt} \cdot w + v \cdot \frac{dw}{dt} \dots (47)$$

§ 14.2 ベクトル積の微分

同様にして

$$\frac{d}{dt}(v \times w) = \frac{dv}{dt} \times w + v \times \frac{dw}{dt} \dots (48)$$

スカラー積の場合とちがひ、この場合には積の中の項の順序を變へないことに留意する必要がある。もし順を入れ換へたらば、符號も變へることを忘れないやうに。

§ 14.3 例題

(1) ベクトル a の大きさが不變ならば

$$a \cdot a = a^2 = \text{一定}$$

この微分をとれば

$$d(a \cdot a) = 0 \dots (49)$$

即ち da は a に垂直なベクトルである。

もし a が一定のベクトル(大きさ、方向、向きが一定)でなく、只大きさだけ不變ならば

$$a^2 = \text{const.}$$

は、一點より等距離にある點の軌跡——半徑 a の球面である、中心より球面上の一點にひいた動徑 a に対して、 da は垂直即ち da は切平面内にあることを示してゐる。

(2) $v \cdot w$ の第二階の微分係數

$$\frac{d^2}{dt^2}(v \cdot w) = \frac{d}{dt} \left(\frac{dv}{dt} \cdot w + v \cdot \frac{dw}{dt} \right) = \frac{d^2v}{dt^2} \cdot w + 2 \frac{dv}{dt} \cdot \frac{dw}{dt} + v \cdot \frac{d^2w}{dt^2} \dots (50)$$

(3) スカラー立方積の微分係數

$$\frac{d}{dt}[uvw] = \left[\frac{du}{dt}vw \right] + \left[u \frac{dv}{dt}w \right] + \left[uv \frac{dw}{dt} \right]$$

$$\frac{d}{dt}(u \times (v \times w)) = \frac{du}{dt} \times (v \times w) + u \times \left(\frac{dv}{dt} \times w \right) + v \times \left(w \times \frac{dw}{dt} \right)$$

(5) もし $r \times dr = 0$ ならば

r の單位ベクトルを r_1 とすれば,

$$r_1 \times dr_1 = 0$$

r_1 を兩邊にベクトル的に乗じて展開する

$$r_1 \times (r_1 \times dr_1) = r_1 (r_1 \cdot dr_1) = dr_1, r_1^2 = 0$$

r_1 は單位ベクトルであるから

$$r_1 \cdot dr_1 = 0$$

よつて $dr_1 = 0$

即ち $r_1 = \text{const.}$

(6) $r = r r_1$ とおけば

$$dr = dr_1 r + r dr_1$$

r_1 を乗ずれば

$$r_1 \cdot dr = dr + r r_1 \cdot dr = dr$$

$$\therefore dr = r_1 \cdot dr = \frac{1}{r_1} \cdot dr$$

又は $\frac{dr}{r} = \frac{1}{r_1} \cdot dr$

§14.4 Taylor の級数

ベクトル q がスカラー変数 t の変数である時、 t が δt 増したときの q の増し高 δq は、Taylor の級数によつて求まる。

$$\delta q = \frac{dq}{dt} \delta t + \frac{1}{2!} \frac{d^2q}{dt^2} (\delta t)^2 + \frac{1}{3!} \frac{d^3q}{dt^3} (\delta t)^3 + \dots \quad (51)$$

この式は別の形に書きかへられることを後に調べよう。

8.14

第四章 空間曲線

§15.1 空間曲線

原点から任意の点 P にひいた動径 r はスカラー変数 s の函数として

$$r = q(s)$$

で與へられる、 s の或る値に對して r は定まつた一つの値をとるベクトル函数であれば、 s が連続的に變化すれば、ベクトル r の尖端の軌跡は、一つの空間曲線を劃くであらう。

これを直角成分で示せば、三つの聯立方程式

$$x = q_1(s)$$

$$y = q_2(s)$$

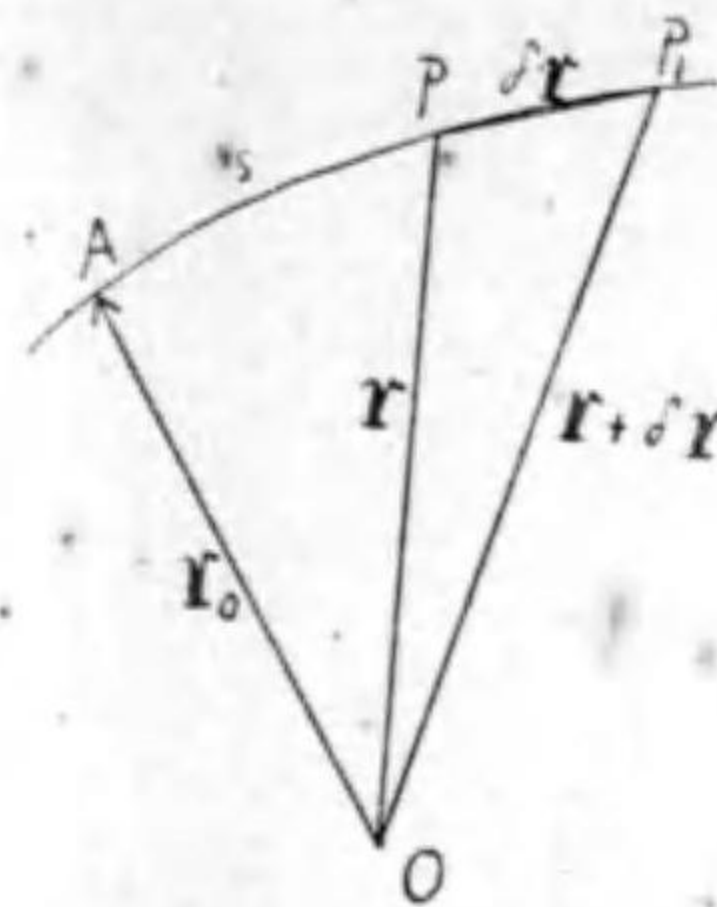
$$z = q_3(s)$$

となり、是等の式から s を消去すれば、二つの曲面の方程式を得る、

その二曲面の交線として一つの曲線が決定される。

§15.2 切線ベクトル

曲線 r の上の任意の点 A から曲線に沿つて測つた弧の長さを s とすれば、曲線上の任意の点の位置ベクトル(動径) r は s の函数である。



P に極めて隣接した点 P_1 への動径を $r + \delta r$ とすれば、 P_1 が限りなく P に近接した極限に於いては、割線 PP_1 は P に於ける切線と一致し、 δr は曲線に切するベクトルを表はす。

$\frac{\delta r}{\delta s}$ はその極限に於いて、 P に於ける切線の方法の単位ベクトルで、 P に於いて曲線の弧の長さ1に對して動径の變る割合を示す。 s が増す向きに、切線(単位)ベクトルの向きをとれば、

$$t = \lim_{\delta s \rightarrow 0} \frac{\delta r}{\delta s} = \frac{dr}{ds} \quad (52)$$

t をベクトル切線或は単位切線といふことにする。

t の成分 (a_1, a_2, a_3) は切線の方法餘弦で $t = \frac{dr}{ds}$

$$a_1 = \frac{dx}{ds}, a_2 = \frac{dy}{ds}, a_3 = \frac{dz}{ds}$$

こゝに

$$ds = \sqrt{dx^2 + dy^2 + dz^2}$$

§15.21 切線の方程式

RT

Pに於ける切線上の任意の點Qにひいた動徑をgとすれば

$$\vec{PQ} = ut = \mathbf{g} - \mathbf{r}$$

uはQの位置によつて變る正又は負の数で、uの値によつてQの位置が切線上に定まる。

従つて

$$\mathbf{g} = \mathbf{r} + ut \dots (52.1)$$

はuをパラメーターとしてとつた切線の方程式である。

この方程式は別の形にすることができる。

\vec{PQ} は切線上にあるから、恒にtと共線でなければならない。平行な二つのベクトルのベクトル積は零であるから、

$$t \times (\mathbf{g} - \mathbf{r}) = 0$$

も亦切線の方程式である、即ち

$$\frac{d\mathbf{r}}{ds} \times (\mathbf{g} - \mathbf{r}) = 0 \dots (52.2)$$

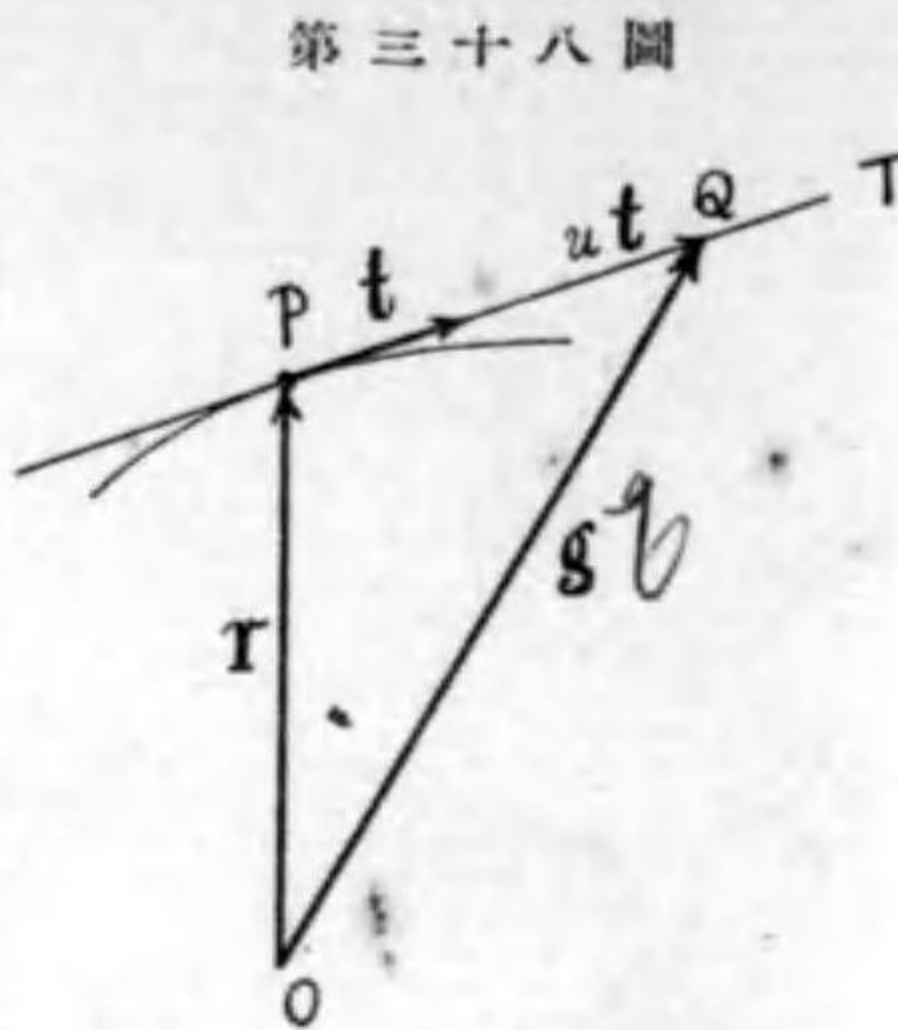
は切線の微分方程式である

gの成分を (ξ_1, ξ_2, ξ_3) とすれば、この微分方程式はよく知られてゐる方程式

$$\frac{x - \xi_1}{\frac{dx}{ds}} = \frac{y - \xi_2}{\frac{dy}{ds}} = \frac{z - \xi_3}{\frac{dz}{ds}}$$

となる。

§15.3 法平面



第三十八圖

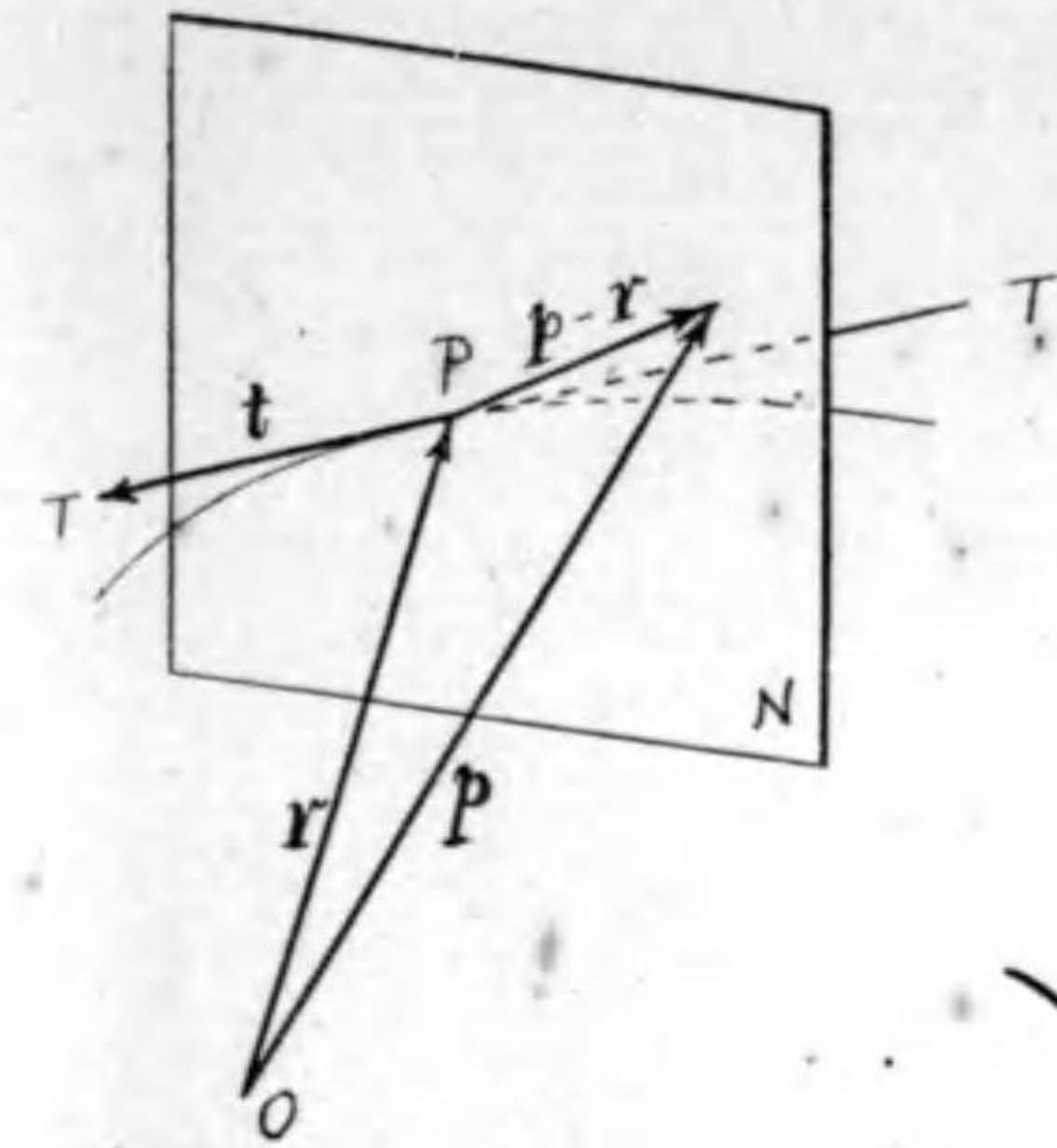
第三十九圖

切點Pを過つて、切線に垂直な平面を法平面といふ。

法平面上の任意の點にひいた動徑をpとすれば、tはr-pに垂直であるから

$$(r-p) \cdot \frac{dr}{ds} = 0 \dots (53)$$

は法平面の微分方程式である。



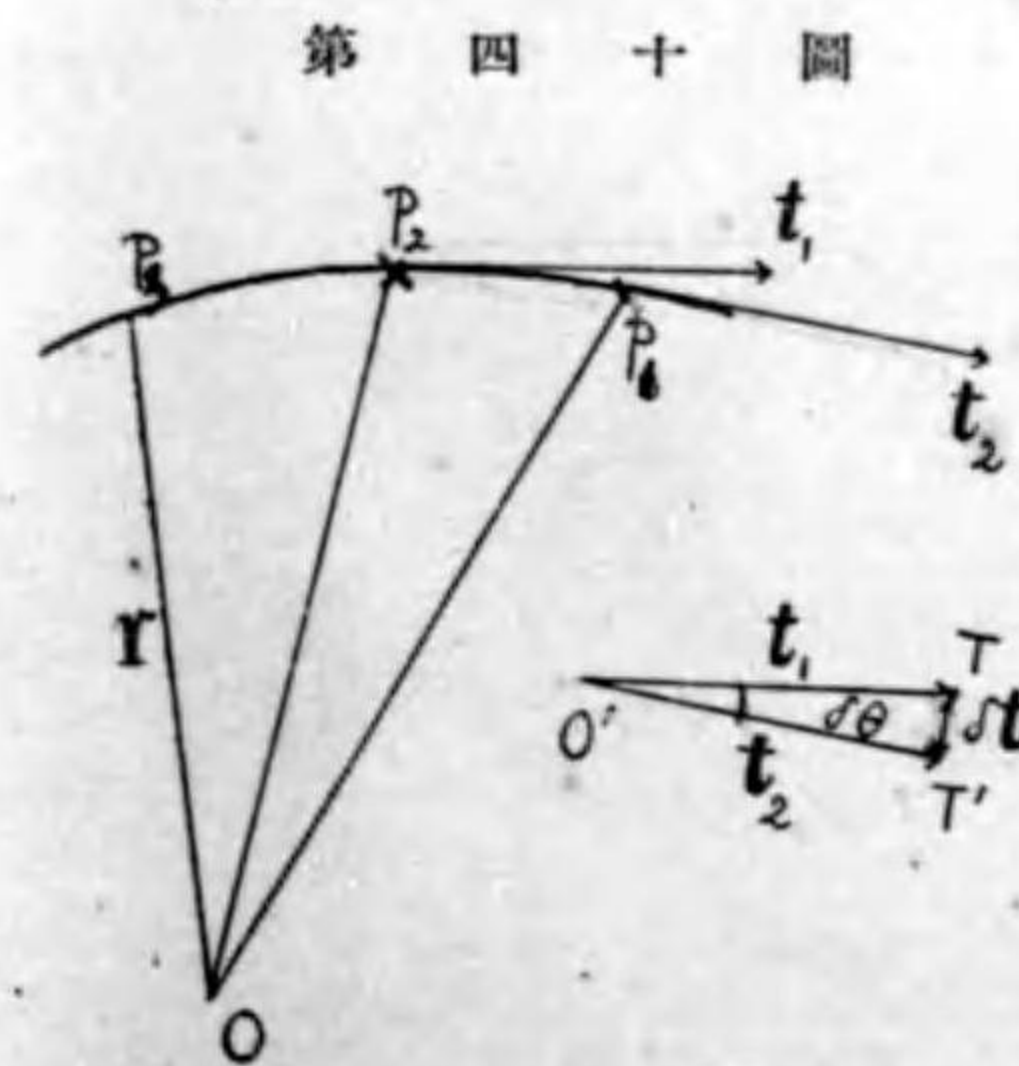
§15.4 曲率

曲線上の近接した三點 P_1, P_2, P_3 を考へる、 P_1 に於ける切線と、 P_2 に於ける切線との挟む角を $\delta\theta$ 、弧 $\widehat{P_1P_2}$ の長さを δs とすれば、 P_2 が P_1 に限りなく近接したときの $\frac{\delta\theta}{\delta s}$ の極限值を P_1 に於ける曲線の曲率といひ κ で表はせば

$$\kappa = \lim_{\delta s \rightarrow 0} \frac{\delta\theta}{\delta s} = \frac{d\theta}{ds} \dots (54.1)$$

κ は恒に正ときめる、即ちsが増す方向に θ を測ることに規約する。

P_1 に於ける切線ベクトル t_1 と、 P_2 に於ける t_2 とを夫々 $O'T$ 、 $O'T'$ とすれば(第40圖)、 $\vec{TT'}$ は δt 角 TOT' は $\delta\theta$ に等しい。



よつて P_2 が P_1 に限りなく近接したとき、 $\frac{\delta t}{\delta s}$ の極限值はtに垂直であつて $\frac{dt}{ds}$ になる、これを P_1 に於ける曲率ベクトルといふ。

cを曲率ベクトルとすれば

$$c = \frac{dt}{ds} = \frac{d^2r}{ds^2} \dots\dots\dots(54.2)$$

c は隣接する二つの切線ベクトルに垂直で、その二つを含む平面上にある。

§15.41 曲率半径

曲率ベクトルの逆ベクトル R の大きさを曲率半径(R)といふ、即ち

$$R = c^{-1} = \left(\frac{d^2r}{ds^2}\right)^{-1} \dots\dots\dots(54.3)$$

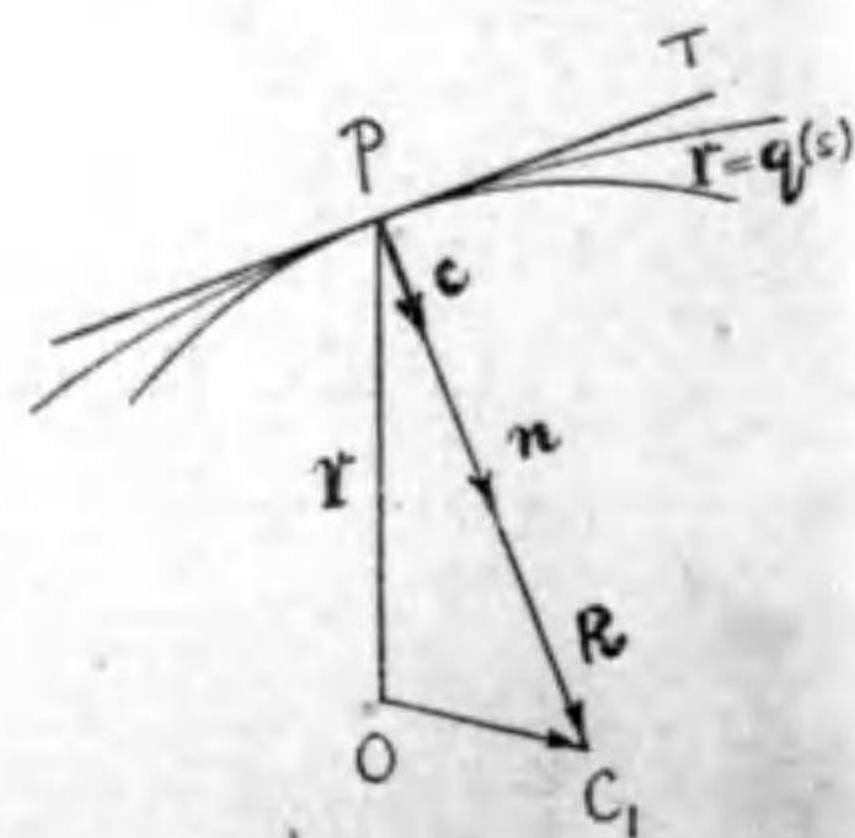
$$R = \frac{1}{\kappa}$$

第 41 圖に於いて

$$\vec{OC}_1 = r + R$$

にあたる点 C_1 を曲率の中心といふ、曲線上三點が近接した極限に於いて三點を過る圓は P にて接する接觸圓又は曲率圓と呼ばれる。 C_1 はその中心である。

第四十一圖



§15.5 主法線

曲率ベクトル c の単位ベクトルを主法線ベクトルといひ n と書けば $\vec{n} = \frac{c}{\kappa} = \frac{1}{\kappa} \frac{d^2r}{ds^2}$

$$n = \frac{c}{\kappa} = R c = R \frac{d^2r}{ds^2} \dots\dots\dots(54.41)$$

切點を過り切線ベクトルに垂直なベクトルは皆法平面の中にあるから、いつでも法線であつて無数にある、その中で曲率平面(曲率ベクトルと切線とを含む面)の中にある法線ベクトルを主法線

ベクトルといふ、即ち法平面と曲率平面との交線の方に横たはる。

上の式は

$$\frac{dt}{ds} = \kappa n \dots\dots\dots(54.42)$$

t は単位ベクトルであるから、dt は t の廻轉する方向を示し従つて n は t の方向の變りを示すことになる。

曲率中心の位置は

$$\vec{OC}_1 = r + Rn$$

で與へられる。

✓ §15.6 副法線

主法線に垂直な法線は副法線である。曲率平面に垂直な単位ベクトル b を副法線ベクトルといふことにする。

b は t 及び n に垂直である。その方向及び向きを

$$b = t \times n$$

になるやうに定めれば(55.41)式により

$$b = R \frac{dr}{ds} \times \frac{d^2r}{ds^2} \dots\dots\dots(55)$$

動径 r の點に於ける副法線の方程式は、その線上の任意の點の動径を g とすれば、u をパラメーターにして

$$g = r + ub$$

又は

$$g = r + v \frac{dr}{ds} \times \frac{d^2r}{ds^2}$$

こゝに $v (= uR)$ はパラメーターで正又は負の数である。

§ 15.7 切觸平面

曲線上の三點 P_1, P_2, P_3 を過ぎて一つの平面を劃く。 P_2 及び P_3 が曲線上を傳はつて、限りなく P_1 に近づいた極限に於いて、その三點を過る平面を、 P_1 に於ける曲線の切觸平面といふ。これは結局曲率平面であつて、局所的平面とも云ふ。

切觸平面は主法線と切線とを含むこと明かであるから、その平面上の任意の點 Q にひいた動徑を g とすれば(第42圖)、 PQ, n 及び t は同一平面内にあつて

$$[r-g, t, n]=0$$

即ち

$$[r-g, \frac{dr}{ds}, \frac{d^2r}{ds^2}]=0 \quad (56)$$

は切觸平面の微分方程式である。

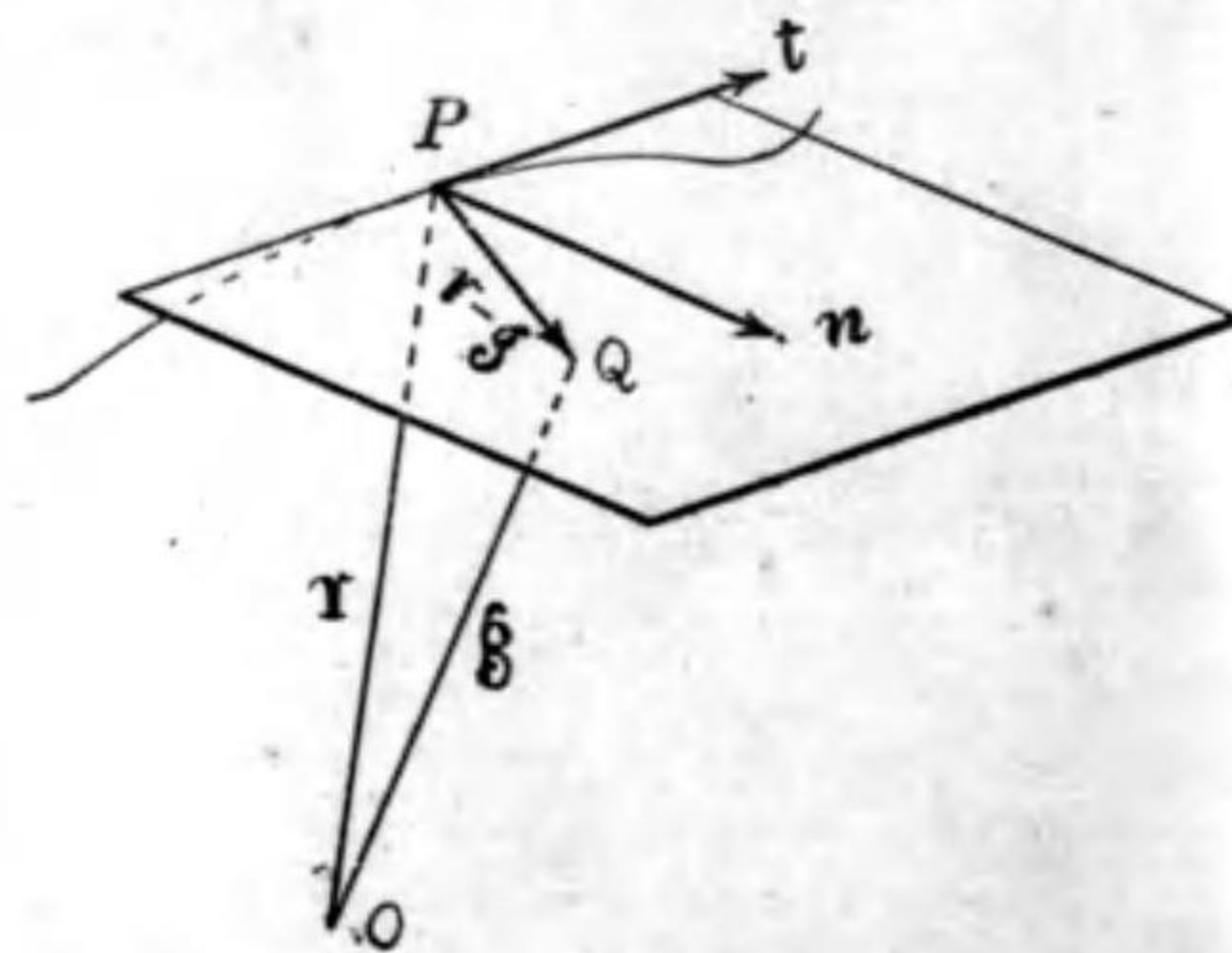
√ § 15.71 三つの單位ベクトル t, n 及び b は、右旋系の直交坐標軸を形づくる。従つて

$$t \cdot n = n \cdot b = b \cdot t = 0$$

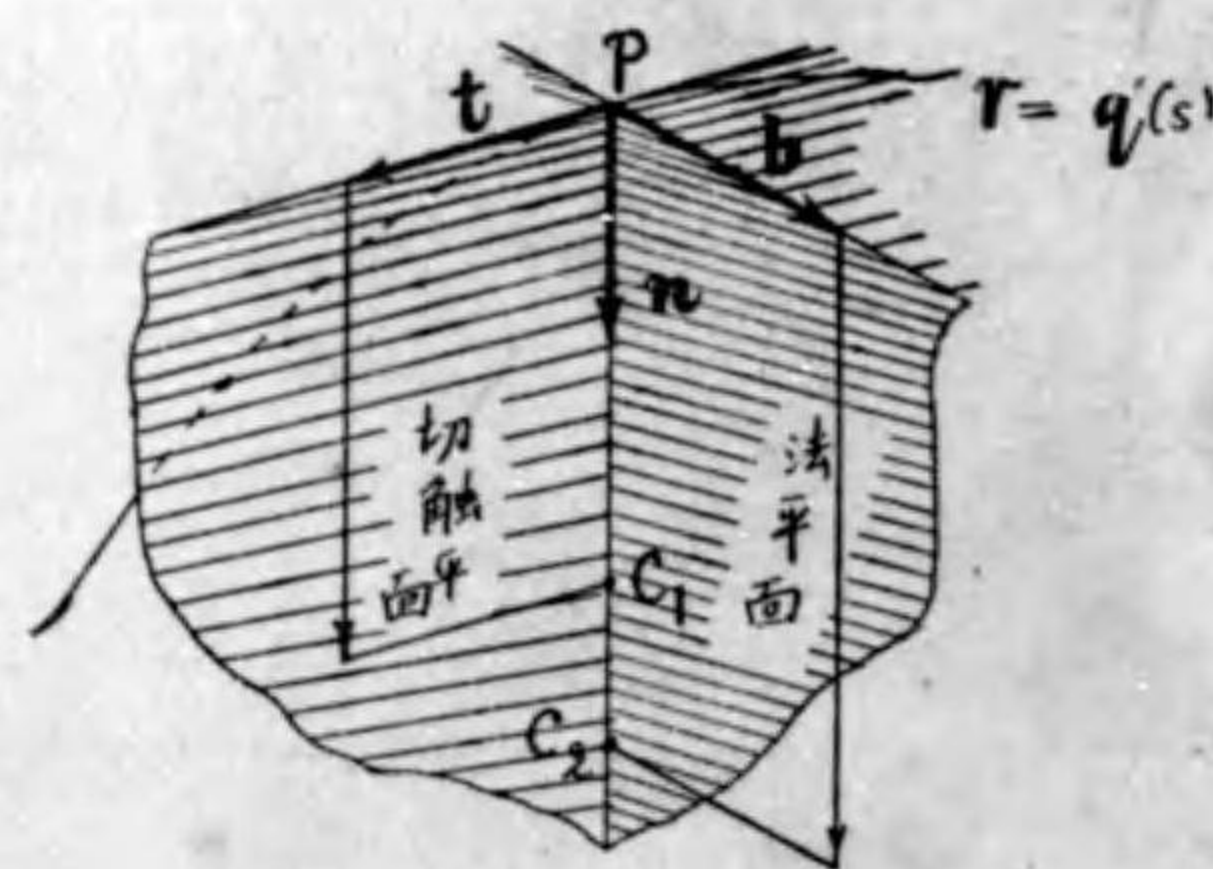
$$t \cdot t = n \cdot n = b \cdot b = 1$$

となり曲線の性質を調べるときに、この三つの方向を曲線上の各點に於いて、局所的の坐標軸にとれば便利である。

第四十二圖



第四十三圖



√ § 15.8 歪率

隣接してゐる二點 P_1, P_2 に於ける切觸平面の間の角度を $\delta\varphi$ とすれば、 P_2 が P_1 に限りなく近接したときの $\frac{\delta\varphi}{\delta s}$ の極限値を、 P_1 に於ける曲線の歪率 λ 。その逆数を曲線の歪半径といつて τ で表せば

$$\lambda = \frac{1}{\tau} = \frac{d\varphi}{ds}$$

C_2 を P_1 から τ に等しい距離に n の向きにとれば、 C_2 は歪率の中心といはれる(第43圖)。

切觸平面の間の角度は、それ等に対する法線即ち副法線の間の角度であるから、歪率は b の變る割合によつて定まる。

$$T = \frac{db}{ds} \dots \dots \dots (57)$$

T を歪率ベクトルといつて、これによつて歪率が與へられる。

√ § 15.81 b は單位ベクトルであるから、 $\frac{db}{ds}$ は b に垂直なベクトルになる。

又

$$t \cdot b = 0$$

これを s について微分すれば

$$\frac{dt}{ds} \cdot b + t \cdot \frac{db}{ds} = 0$$

ところが (54.42) により

$$\frac{dt}{ds} = \kappa n$$

更に

$$n \cdot b = 0$$

よつて

$$\mathbf{t} \cdot \frac{d\mathbf{b}}{ds} = 0$$

従つて $\frac{d\mathbf{b}}{ds}$ 即ち \mathbf{T} は \mathbf{b} に垂直な許りでなく \mathbf{t} にも垂直であるから、 \mathbf{n} に平行である。よつて

$$\frac{d\mathbf{b}}{ds} = -\lambda \mathbf{n}$$

と置けば、 λ は単位ベクトル \mathbf{b} の 變る割合を示す量である。

s が増すにつれて、 \mathbf{b} に對して右旋の場合正になるやうにするために負の記號をつける。第44圖でわかるやうに、 $\frac{d\mathbf{b}}{ds}$ は \mathbf{n} と反對の向きである。

$$\mathbf{T} = -\lambda \mathbf{n}$$

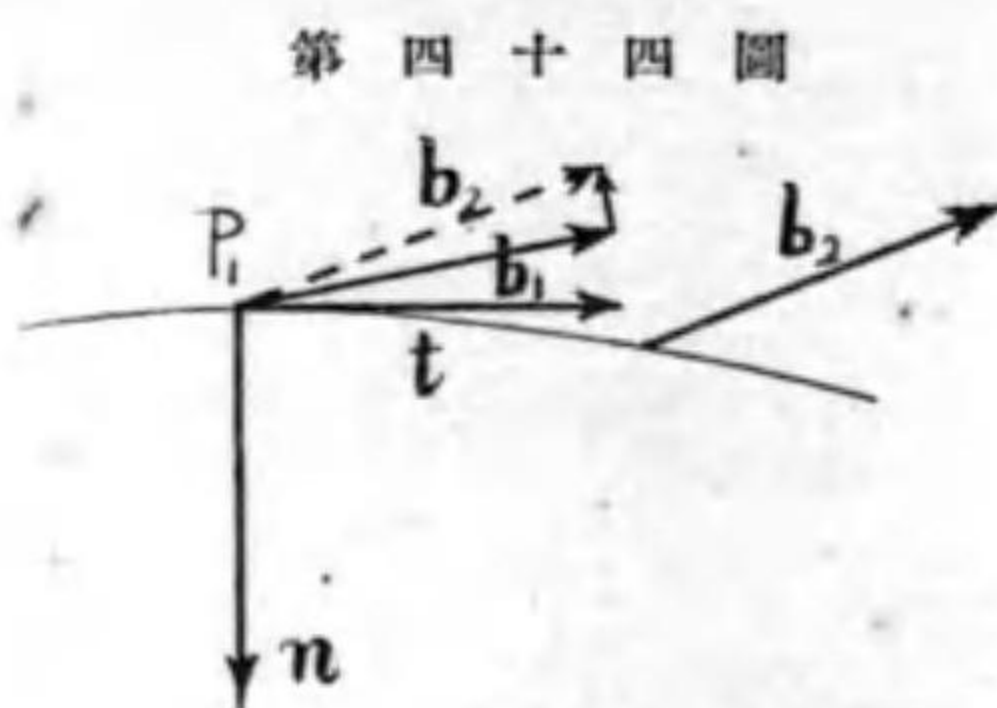
曲率を第一曲率といふのに對して歪率を第二曲率といふこともある。曲率半徑 R は常に正であるやうに定めたが、 λ は曲線が右旋か左旋かに従つて正又は負になるやうにきまる。

§ 15.9 Fresnet の公式

主法線の變る割合は

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{n}}{ds} &= \frac{d}{ds} (\mathbf{b} \times \mathbf{t}) \\ &= \frac{d\mathbf{b}}{ds} \times \mathbf{t} + \mathbf{b} \times \frac{d\mathbf{t}}{ds} \\ &= -\lambda \mathbf{n} \times \mathbf{t} + \mathbf{b} \times (\kappa \mathbf{n}) \\ &= +\lambda \mathbf{b} - \kappa \mathbf{t} \end{aligned}$$

前に得た三つの式とこの公式を併せて空間曲線の Fresnet の公



第四十四圖

$$\frac{d\mathbf{t}}{dt} = \frac{d\mathbf{t}}{ds} \frac{ds}{dt} = \kappa \mathbf{n}$$

式といふ。

$$\left. \begin{aligned} \frac{d\mathbf{r}}{ds} &= \mathbf{t} \\ \frac{d\mathbf{t}}{ds} &= \kappa \mathbf{n} \\ \frac{d\mathbf{b}}{ds} &= -\lambda \mathbf{n} \\ \frac{d\mathbf{n}}{ds} &= \lambda \mathbf{b} - \kappa \mathbf{t} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (58)$$

讀者は練習のために是等の式を直角成分について表はした微分幾何學の十二の式を作つてみられるがよい。

§ 15.91 歪率 λ を r のみの導來函數の形で表はしたものも必要なことがある。

$$\begin{aligned} \mathbf{t} &= \frac{d\mathbf{r}}{ds} \\ \frac{d\mathbf{t}}{ds} &= \frac{d^2\mathbf{r}}{ds^2} = \kappa \mathbf{n} \\ \therefore \frac{d^2\mathbf{r}}{ds^2} &= \frac{d}{ds} (\kappa \mathbf{n}) \\ &= \frac{d\kappa}{ds} \mathbf{n} + \kappa \frac{d\mathbf{n}}{ds} \end{aligned}$$

$\frac{d\mathbf{r}}{ds}, \frac{d^2\mathbf{r}}{ds^2}, \frac{d^3\mathbf{r}}{ds^3}$ のスカラー立方積を求めれば

$$\begin{aligned} \left[\frac{d\mathbf{r}}{ds}, \frac{d^2\mathbf{r}}{ds^2}, \frac{d^3\mathbf{r}}{ds^3} \right] &= \left[\mathbf{t}, \kappa \mathbf{n}, \frac{d}{ds} (\kappa \mathbf{n}) \right] \\ &= \left[\mathbf{t}, \kappa \mathbf{n}, \kappa \frac{d\mathbf{n}}{ds} \right] \\ &= \left[\mathbf{t}, \kappa \mathbf{n}, \kappa (\lambda \mathbf{b} - \kappa \mathbf{t}) \right] \\ &= \left[\mathbf{t}, \kappa \mathbf{n}, \kappa \lambda \mathbf{b} \right] \end{aligned}$$

$$= \kappa^2 \lambda [t n b]$$

t, n, b は互に基本ベクトルの一組であるから,

$$[t n b] = 1.$$

$$\therefore \left[\frac{dr}{ds} \frac{d^2r}{ds^2} \frac{d^3r}{ds^3} \right] = \kappa^2 \lambda$$

$$\therefore \lambda = \frac{1}{\kappa^2} \left[\frac{dr}{ds} \frac{d^2r}{ds^2} \frac{d^3r}{ds^3} \right] \dots \dots \dots (59.1)$$

然るに

$$\kappa n = \frac{d^2r}{ds^2} \text{であるから}$$

$$\kappa^2 = \frac{d^2r}{ds^2} \cdot \frac{d^2r}{ds^2}$$

よつて

$$\lambda = \frac{\left[\frac{dr}{ds} \frac{d^2r}{ds^2} \frac{d^3r}{ds^3} \right]}{\left(\frac{d^2r}{ds^2} \right)^2} \dots \dots \dots (59.2)$$

§ 15.92 例題

(1) 螺旋

母線(圆柱の軸)に対して一定の角度を保つてゐる曲線を圆柱の表面に劃けば、その曲線は螺旋である。

圆柱の半径を a , 母線に対する角を $\frac{\pi}{2} - \alpha$ とし, u, v, w を互に垂直な等しい長さ l のベクトルとすれば螺旋の式は、その上の一
点への動径を r とし、 w を母線に平行にとれば

$$r = a \cos \theta u + a \sin \theta v + a \theta \tan \alpha w$$

と書くことができる。

s について微分すれば

$$t = \frac{dr}{ds} = a \frac{d\theta}{ds} (-\sin \theta u + \cos \theta v + \tan \alpha w)$$

t を自乗すれば、 $u^2 = v^2 = w^2 = l^2$ であるから

$$1 = a^2 \left(\frac{d\theta}{ds} \right)^2 \sec^2 \alpha l^2$$

$$\therefore \frac{d\theta}{ds} = \frac{\cos \alpha}{al} = \text{const.}$$

曲率 κ を見出すために、 t を更に s について微分すれば

$$\kappa n = \frac{d^2r}{ds^2} = -a \left(\frac{d\theta}{ds} \right)^2 (\cos \theta u + \sin \theta v)$$

即ち主法線は w に垂直、従つて圆柱の軸に垂直である。

両邊を自乗すれば

$$\kappa^2 = a^2 \left(\frac{d\theta}{ds} \right)^4 l^2$$

よつて

$$\kappa = \frac{\cos^2 \alpha}{al} = \text{const.}$$

即ち曲率は到る處一定である。

歪率を知るには、更に一度微分すれば

$$\frac{d^2r}{ds^2} = a \left(\frac{d\theta}{ds} \right)^2 (\sin \theta u - \cos \theta v)$$

そつて

$$\frac{d^2r}{ds^2} \times \frac{d^2r}{ds^2} = a^2 \left(\frac{d\theta}{ds} \right)^4 u \times v$$

$$\therefore \kappa^2 \lambda = \left[\frac{dr}{ds} \frac{d^2r}{ds^2} \frac{d^3r}{ds^3} \right] = a^3 \left(\frac{d\theta}{ds} \right)^6 \tan \alpha [u v w]$$

然るに

$$[uvw] = \pm l^3$$

右邊にある複號は u, v, w を右旋にとれば正號を、左旋にとれば負號をとるものとする。

$$\therefore \lambda = \pm \frac{\sin \alpha \cos \alpha}{al}$$

もし u, v, w を右旋系の基本ベクトルにとれば

$$\lambda = \frac{\sin \alpha \cos \alpha}{a}$$

$$\kappa = \frac{\cos \alpha}{a}$$

即ち曲率及び歪率はいつでも一定した値をもつてゐる。

(2) 螺旋について R と R を求めなさい。

§ 15.93 球曲率

空間曲線と切觸する種々の曲線が考へられる。曲線上の隣接した二つの點を曲線と共有する、換言すれば曲線と第一階の切觸をする曲線は切線である。曲線と第二階の切觸をするのは切觸圓である。

今曲線上の四つの隣接した點を過る球を考へる。四點が無限に近づいた極限に於いて、その球を曲線の接觸球といひ、その半徑の逆數を球曲率といふ。

接觸球の中心 M の位置ベクトルを a 、接觸點 P の動徑を r とすれば

$$\vec{PM} = a - r$$

によつて半徑が定まる。このベクトルを S 大きさを S とする。

球と曲線とは隣接した四點が共通であるから、 a と S^2 の s に関する第三階迄の誘導函數は零になる。

$$(a-r)^2 = S^2$$

これを微分すれば

$$(a-r) \cdot t = 0 \dots\dots\dots (a)$$

尚ほ一度微分して

$$(a-r) \cdot \frac{dt}{ds} - t^2 = 0$$

即ち

$$(a-r) \cdot \frac{dt}{ds} = 1 \dots\dots\dots (b)$$

更に

$$(a-r) \cdot \frac{d^2t}{ds^2} = 0 \dots\dots\dots (c)$$

(a) と (c) によつて $a-r$ 即ち S は t 及び $\frac{d^2t}{ds^2}$ に垂直なことが知れる。よつて

$$S = l t \times \frac{d^2t}{ds^2}$$

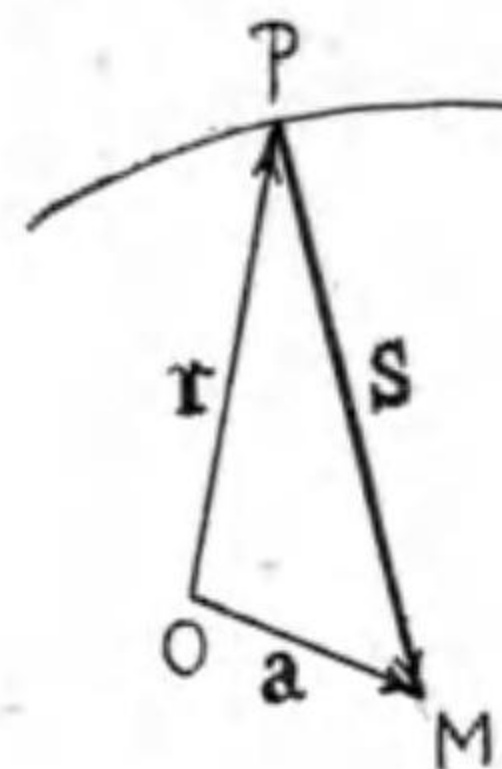
とおき、兩邊に $\frac{dt}{ds}$ をスカラー的に乗すれば (b) によつて

$$1 = -l \left[t \frac{dt}{ds} \frac{d^2t}{ds^2} \right]$$

l の値をこの式によつて入れれば

$$S = \frac{\frac{d^2t}{ds^2} \times t}{\left[t \frac{dt}{ds} \frac{d^2t}{ds^2} \right]} \dots\dots\dots (60.1)$$

第四十五圖



然るに

$$\left[\mathbf{t} \frac{d\mathbf{t}}{ds} \frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} \right] = \kappa^2 \lambda$$

又

$$\frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} = \frac{d}{ds} (\kappa \mathbf{n})$$

であるから、

$$\begin{aligned} \mathbf{S} &= -\frac{1}{\kappa^2 \lambda} \mathbf{t} \times \frac{d}{ds} (\kappa \mathbf{n}) \\ &= -\frac{1}{\kappa^2 \lambda} \mathbf{t} \times \left(\frac{d\kappa}{ds} \mathbf{n} + \kappa \lambda \mathbf{b} - \kappa^2 \mathbf{t} \right) \end{aligned}$$

$$\therefore \mathbf{S} = \frac{\mathbf{n}}{\kappa} + \frac{1}{\lambda} \frac{d}{ds} \left(\frac{1}{\kappa} \right) \mathbf{b} \dots\dots\dots(60.2)$$

よつて

$$\begin{aligned} S^2 &= \frac{1}{\kappa^2} + \frac{1}{\lambda^2} \left(\frac{d}{ds} \frac{1}{\kappa} \right)^2 \\ &= R^2 + \tau^2 \left(\frac{dR}{ds} \right)^2 \dots\dots\dots(60.3) \end{aligned}$$

§ 15.931 球曲率を次のやうな考で求めるのも面白い。

切觸圓の中心は $\mathbf{r} + R\mathbf{n}$ であるが、切觸球は二つの隣接する點 P, P_1 に於ける切觸圓を過る球と見られるから、その中心の位置ベクトルは $\mathbf{r} + R\mathbf{n} + l\mathbf{b}$ と書ける。 l は接觸平面から中心迄の距離を示す正又は負の量である、そして l はベクトル $\vec{P_1M}$ の長さが $\sqrt{R^2 + l^2}$ になることから計算できる。

$$\delta\mathbf{r} = \mathbf{r}_1 - \mathbf{r}$$

とすれば (\mathbf{r}_1, \mathbf{r} は夫々 P_1, P の動徑)

$$\begin{aligned} \vec{M_1P} &= \mathbf{r}_1 - \vec{OM} \\ &= (\mathbf{r} + \delta\mathbf{r}) - (\mathbf{r} + R\mathbf{n} + l\mathbf{b}) \end{aligned}$$

よつて

$$(\delta\mathbf{r} - R\mathbf{n} - l\mathbf{b})^2 = R^2 + l^2$$

左邊を展開すれば

$$\delta\mathbf{r} \cdot \delta\mathbf{r} - 2\delta\mathbf{r} \cdot (R\mathbf{n} + l\mathbf{b}) = 0 \dots\dots(a)$$

これを計算するには、先づ $\delta\mathbf{r}$ を Taylor の定理によつて展開し

$$\frac{d\mathbf{r}}{ds} = \mathbf{t}, \quad \frac{d^2\mathbf{r}}{ds^2} = \frac{\mathbf{n}}{R}$$

とおけば

$$\delta\mathbf{r} = \mathbf{t}\delta s + \frac{\mathbf{n}}{R} \frac{(\delta s)^2}{2!} + \frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} \frac{(\delta s)^3}{3!} + \dots\dots$$

扱て $\mathbf{t} \cdot \mathbf{n} = 0$ であるから

$$\delta\mathbf{r} \cdot \delta\mathbf{r} = (\delta s)^2 + (\text{四次以上の項})$$

$$2R\delta\mathbf{r} \cdot \mathbf{n} = (\delta s)^2 + \frac{1}{3} R^2 \frac{d\mathbf{t}}{ds} \cdot \frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} (\delta s)^3 + \dots\dots$$

$$2\delta\mathbf{r} \cdot \mathbf{b} = \frac{1}{3} \frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} \cdot \mathbf{b} (\delta s)^3 + \dots\dots$$

然るに

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{t}}{ds} \cdot \frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} &= \frac{1}{2} \frac{d}{ds} \left(\frac{d\mathbf{t}}{ds} \cdot \frac{d\mathbf{t}}{ds} \right) = \frac{1}{2} \frac{d}{ds} \left(\frac{1}{R^2} \right) \\ &= -\frac{1}{R^3} \frac{dR}{ds} \end{aligned}$$

$$\frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} \cdot \mathbf{b} = R \left[\frac{d^2\mathbf{t}}{ds^2} \cdot \mathbf{t} \frac{d\mathbf{t}}{ds} \right] = R \kappa^2 \lambda = \frac{1}{R\tau}$$

是等の値を (a) に代入すれば

$$\frac{1}{3} \left(\frac{1}{R} \frac{dR}{ds} - \frac{l}{R\tau} \right) (\delta s)^3 + \dots\dots = 0$$

δs が零になる極限に於いて

$$l = \tau \frac{dR}{ds}$$

よつて

$$S = Rn + \tau \frac{dR}{ds} \mathbf{b} \dots \dots \dots (60.21)$$

を得る

§ 15.94 如何なる曲線にても

$$\frac{d\mathbf{t}}{ds} \cdot \frac{d\mathbf{b}}{ds} = -\kappa\lambda$$

$$1 + \lambda^2 S^2 = \frac{1}{\kappa^2} \left(\frac{d^2 \mathbf{r}}{ds^2} \right)^2$$

になることを証明なさい。

[註] ベクトルを用いた幾何学の参考書としては G. Bouligand 及び G. Rabaté の *Initiation aux Méthodes vectorielles* 及び *Leçons de Géométrie vectorielle* がある。但しベクトル積の記號に \mathbf{ab} を用ゐてゐることに注意して讀まれたい。

第五章 ベクトルの積分

§ 16.1 ベクトル定積分

ベクトル $\mathbf{f}(t)$ はスカラー變數 t の函数で、 t の値が (a, b) の区域内に於いては有限連続なベクトル函数であると考へる。

$(b-a)$ を n 個の微小な部分に分ける點を $a, t_1, t_2, \dots, t_{n-1}, b$ とする。

t_1-a に於ける函数の一つの値を $\mathbf{f}(t_1)$, t_2-t_1 に於ける値を $\mathbf{f}(t_2)$,

t_2-t_1 に於ける値を $\mathbf{f}(t_2)$ 以下同様に考へ、次の和をとる。

$$\mathbf{R} = (t_1-a)\mathbf{f}(t_1) + (t_2-t_1)\mathbf{f}(t_2) + \dots + (b-t_{n-1})\mathbf{f}(t_n)$$

各小部分を δt に添字をつけて表はせば

$$\mathbf{R} = \delta t_1 \mathbf{f}(t_1) + \delta t_2 \mathbf{f}(t_2) + \dots + \delta t_n \mathbf{f}(t_n)$$

と書ける。

n が無限に大きくなれば各 δt は限りなく小さくなり、 $(b-a)$ の區域の分け方の如何に拘らず \mathbf{R} は有限の一定の値に近づくことは、普通の積分に於けると同じやうに考へられる。

極限に於いて \mathbf{R} の値は、 $\mathbf{f}(t)$ の不定積分である $\mathbf{F}(t)$ の b と a とに於ける値の差に等しくなる。これをベクトル函数 $\mathbf{f}(t)$ の b, a の限界内に於ける定積分と名づけて

$$\int_a^b \mathbf{f}(t) dt$$

で表はす。即ち

$$\int_a^b \mathbf{f}(t) dt = \lim_{\delta t \rightarrow 0} \sum_a^b \mathbf{f}(t) \delta t = \mathbf{F}(b) - \mathbf{F}(a) \dots \dots \dots (61.1)$$

よつて次にはベクトルの不定積分の意味を考へる必要がある。

§ 16.11 物體の質量中心を考へるには、物體を無限に多くの小部分に分ち、極限に於いてその小容積を限りなく零に近づける。今 $\delta \tau$ を物體中の一點 P の周圍にとつた小容積(容積要素)とし、 P への動徑を \mathbf{r} , ρ をその點に於ける密度とすれば、 P に於ける小容積の質量は $\rho \delta \tau$ である。然るに質點系の質量中心は

$$\bar{r} = \frac{\sum m\mathbf{r}}{\sum m}$$

であるから、物体を無限に多数の質点群の極限に於ける連続體と考へれば、 $\delta\tau$ が限りなく零に近づく極根に於いて

$$\bar{r} = \frac{\text{Lim} \sum \mathbf{r} \rho \delta\tau}{\text{Lim} \sum \rho \delta\tau} = \frac{\int \rho \mathbf{r} d\tau}{\int \rho d\tau}$$

となる。積分の限界は物体の占める空間全體についてとればよい。

§ 16.2 ベクトルの不定積分

ベクトル函数の積分とは、その微係数が與へられたベクトル函数になるベクトルである。

ベクトル \mathbf{r} がスカラー量 t の函数ならば、その積分 \mathbf{s} を

$$\mathbf{s}(t) = \int \mathbf{r}(t) dt$$

で表はす。これは畢竟

$$\frac{d\mathbf{s}}{dt} = \mathbf{r}$$

になることを記號で表はしたものである。

一定の大きさ方向のベクトルは微分すれば零になるから、 \mathbf{s} に他の一定のベクトル \mathbf{c} を加へても、與へられた關係を満足する、即ち

$$\int \mathbf{r}(t) dt = \mathbf{s}(t) + \mathbf{c} \dots\dots\dots(61.2)$$

\mathbf{c} は微分すれば消えてしまふ。

従つて \mathbf{s} は \mathbf{c} が定まらない限り不定である、 \mathbf{c} は何であつても與へられた關係を満足するわけで、積分したために現はれる定数である。

實際問題にては、 \mathbf{c} は最初の狀態或は幾何學的關係等によつて定められるのが普通である。

積分する度毎に、このやうな定数が入つてくることは、普通の不定積分の積分常數と同様であるが、只ベクトル量であることを注意しなくてはならない。

§ 16.21 今 a をスカラー常數(略して常數といふことにする)とすれば

$$\int a \mathbf{r} dt = a \int \mathbf{r} dt \dots\dots\dots(62)$$

$\varphi(t)$ をスカラー函数とすれば

$$\int \varphi(t) \mathbf{r}(t) dt = \varphi(t) \mathbf{s}(t) - \int \varphi'(t) \mathbf{s}(t) dt \dots\dots\dots(62.1)$$

或は $\varphi(t)$ の不定積分を $\psi(t)$ とすれば

$$\int \varphi(t) \mathbf{r}(t) dt = \psi(t) \mathbf{r}(t) - \int \psi(t) \mathbf{r}'(t) dt \dots\dots\dots(62.2)$$

又は $\frac{d\mathbf{s}}{dt} = \mathbf{r}$ であるから

$$d\mathbf{s} = \mathbf{r} dt$$

従つて

$$\int \varphi(t) \mathbf{r}(t) dt = \int \varphi(t) d\mathbf{s} \dots\dots\dots(62.3)$$

とも書ける。

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}(\mathbf{v} \times \frac{d\mathbf{v}}{dt}) &= \frac{d\mathbf{v}}{dt} \times \frac{d\mathbf{v}}{dt} + \mathbf{v} \times \frac{d^2\mathbf{v}}{dt^2} \\ &= \mathbf{v} \times \frac{d^2\mathbf{v}}{dt^2} \end{aligned}$$

§ 16.3 積分の公式

スカラー積、ベクトル積等の微分公式から、直に次の重要な公式が得られる。

$$\int (\mathbf{v} \cdot \frac{d\mathbf{w}}{dt} + \mathbf{w} \cdot \frac{d\mathbf{v}}{dt}) dt = \mathbf{v} \cdot \mathbf{w} + c \dots\dots\dots (63.1)$$

$$\int \mathbf{v} \cdot \frac{d\mathbf{v}}{dt} dt = \frac{1}{2} v^2 + c \dots\dots\dots (63.2)$$

$$\int \frac{d\mathbf{v}}{dt} \cdot \frac{d^2\mathbf{v}}{dt^2} dt = \frac{1}{2} \left(\frac{d\mathbf{v}}{dt}\right)^2 + c \dots\dots\dots (63.4)$$

$$\int \left(\frac{1}{v} \frac{dv}{dt} - \frac{dv}{dt} \frac{\mathbf{v}}{v^2}\right) dt = \frac{\mathbf{v}}{v} + c \dots\dots\dots (63.5)$$

$$\int \mathbf{v} \times \frac{d^2\mathbf{v}}{dt^2} dt = \mathbf{v} \times \frac{d\mathbf{v}}{dt} + c \dots\dots\dots (63.6)$$

もし \mathbf{a} が一定のベクトルならば

$$\int \mathbf{a} \cdot \frac{d\mathbf{v}}{dt} dt = \mathbf{a} \cdot \mathbf{v} + c \dots\dots\dots (63.7)$$

$$\int \mathbf{a} \times \frac{d\mathbf{v}}{dt} dt = \mathbf{a} \times \mathbf{v} + c \dots\dots\dots (63.8)$$

§ 16.31 例へば

$$\frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2} = -n^2\mathbf{r}$$

はベクトル微分方程式である、この積分を求めるには、普通の第二階微分方程式

$$\frac{d^2r}{dt^2} = -n^2r$$

に於いて $\frac{dr}{dt}$ を両辺に乗じて求めるやうに、ベクトル方程式にては両邊に $\left(\frac{d\mathbf{r}}{dt}\right) \cdot$ を乗すれば積分することができる

$$\frac{d\mathbf{r}}{dt} \cdot \frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2} = -n^2\mathbf{r} \cdot \frac{d\mathbf{r}}{dt}$$

即ち

$$\frac{1}{2} \left(\frac{d\mathbf{r}}{dt}\right)^2 = c - \frac{n^2}{2} r^2$$

c は最初の状況で定まる。 $t=0$ の時の \mathbf{r} を \mathbf{r}_0 , $\frac{d\mathbf{r}}{dt}=0$ とすれば

$$c = \frac{n^2}{2} r_0^2$$

よつて

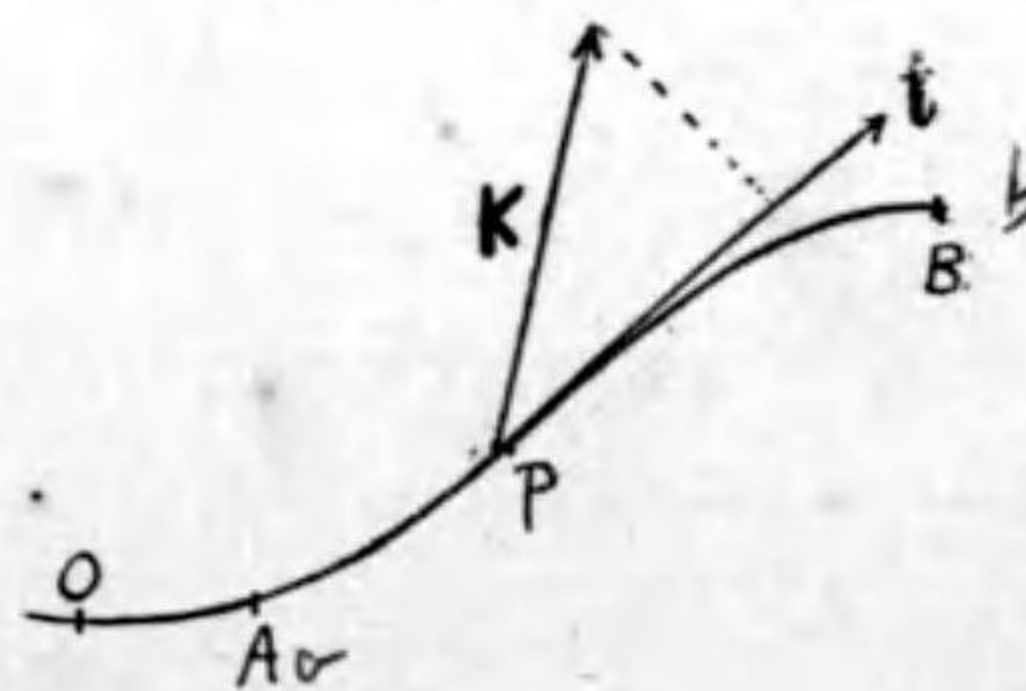
$$\left(\frac{d\mathbf{r}}{dt}\right)^2 = n^2(r_0^2 - r^2)$$

§ 16.4 線積分

曲線上の定點 O から曲線に沿つて測つた弧の長さを s とし、 s のベクトル函数 $\mathbf{K}(s)$ を考へる。

曲線上の二點 A, B に於ける s の値を夫々 a, b とする。 \mathbf{t} を曲線の単位切線とすれば、 \mathbf{K} と \mathbf{t} のスカラー積 $\mathbf{K} \cdot \mathbf{t}$ は、切線の方に於ける \mathbf{K} の成分を示し、 s の函数であるから、 a から b の限界についてその定積分をとることができる

第四十六圖



$$\int_a^b \mathbf{K} \cdot \mathbf{t} ds = \lim_{\delta s \rightarrow 0} \sum (\mathbf{K} \cdot \mathbf{t}) \delta s$$

これは A から B 迄の間の \mathbf{K} の切線線積分といふスカラー量である。

然るに $t = \frac{dr}{ds}$ であるから

$$\int_{(A)}^{(B)} \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r} = \text{Lim} \sum \mathbf{K} \cdot \delta\mathbf{r}$$

と書ける。 $(A), (B)$ は夫々 A, B に於ける値である。

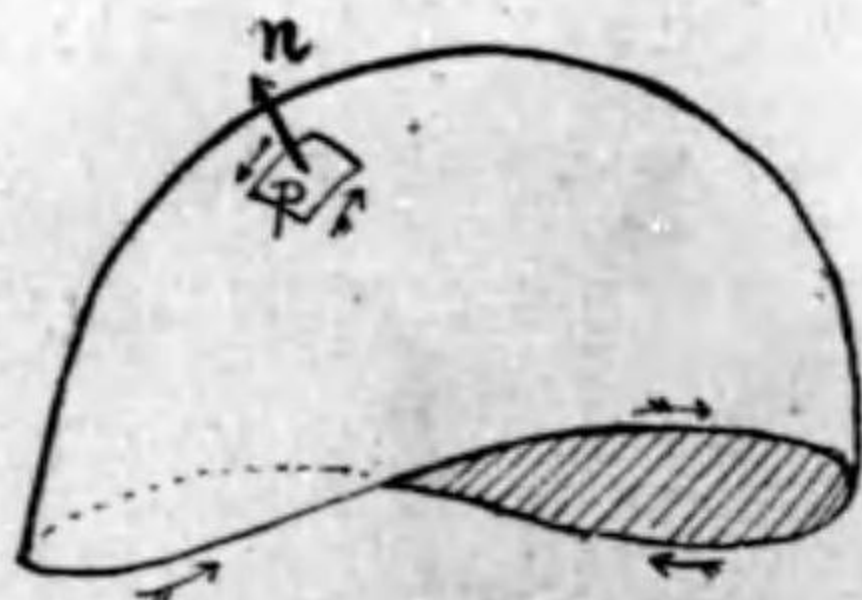
この切線方向にとつた切線線積分は極めて重要な概念で、殊に屢々用ゐられる。 \mathbf{K} が力を示せば、その線積分は A から B 迄の間に力のする仕事を示し、 \mathbf{K} が電気力ならば、線積分は A と B とに於ける電動力つまり電位差を示す。又 \mathbf{K} が流体の速度ならば環流量である。線積分については後に (§ 37.1) で更に研究する。

§ 16.5 面積分

曲面上のすべての點に於いて、ベクトル函数 \mathbf{H} は一定の有限な値をもつものとする。曲面上の任意の點 P に於ける單位法線ベクトルを \mathbf{n} (\mathbf{n} の向きは、閉じた曲面ならば外方に向ひ、閉ぢてなければ面積が常に正になる向きにとる) とすれば、 $\mathbf{H} \cdot \mathbf{n}$ は法線方向に於ける \mathbf{H} の成分である。

曲面を無限に多くの微小な部分に分ち、その微小面積を δS とし

第四十七圖



$$A = \sum \mathbf{H} \cdot \mathbf{n} \delta S$$

を曲面の全面について求めれば、 δS を無限に小さくした極限に於けるベクトル函数 \mathbf{H} の(垂直)面積分といふスカラー量である。

$$\int \mathbf{H} \cdot \mathbf{n} dS = \text{Lim} \sum \mathbf{H} \cdot \mathbf{n} \delta S$$

面積をベクトルで表はせば、面積要素 $\mathbf{n} dS$ は $d\mathbf{S}$ であるから

$$\int \mathbf{H} \cdot d\mathbf{S} = \text{Lim} \sum \mathbf{H} \cdot \delta\mathbf{S}$$

これは第二編に於いて屢用ゐられる大切な積分の一つである。

第六章 運 動 學

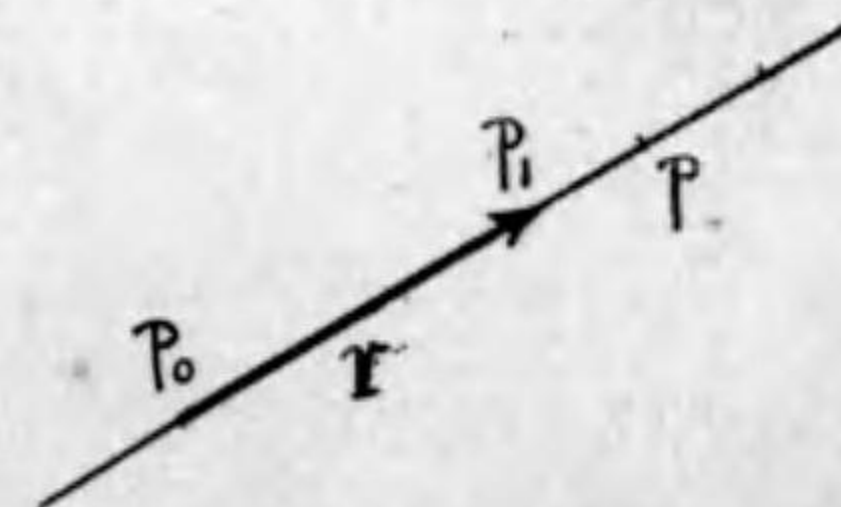
§ 17.1 運動と變位

ベクトル解析法の應用としてこれから力學に於ける扱ひ方を研究することにする。讀者は直に第二編を繕いて、ベクトル解析法を學んだ上でこの應用を研究してもよい。

先づ運動の原因となる力を考へに入れなくて、只物體の位置の變化のみを論ずる運動學を調べてみよう。

§ 17.11 運動

運動の最も簡単な場合は、一樣な速さで一直線上を動いてゐる時である。時刻 t_0 の時に P_0 に在つた點が、 t_1 の時 P_1 に到つたとすれば、



第四十八圖

\vec{P}_0P_1 は t_0 から測つた時間 t の函数として知られる。

$$\vec{P}_0P_1 = \mathbf{r}$$

とおけば

$$\mathbf{r} = \mathbf{f}(t)$$

\mathbf{r} は t のベクトル函数として定められる。

P 點は必ずしも一直線上を運動してゐなくてもよい。任意の原点 O から P にひいた動径 \mathbf{r} の尖端の軌跡は空間曲線を畫き、運動の初まりからの時間 t の連続函数として

$$\mathbf{r} = \mathbf{f}(t)$$

で定められるから任意の時刻に於ける P 點の位置が求まる。

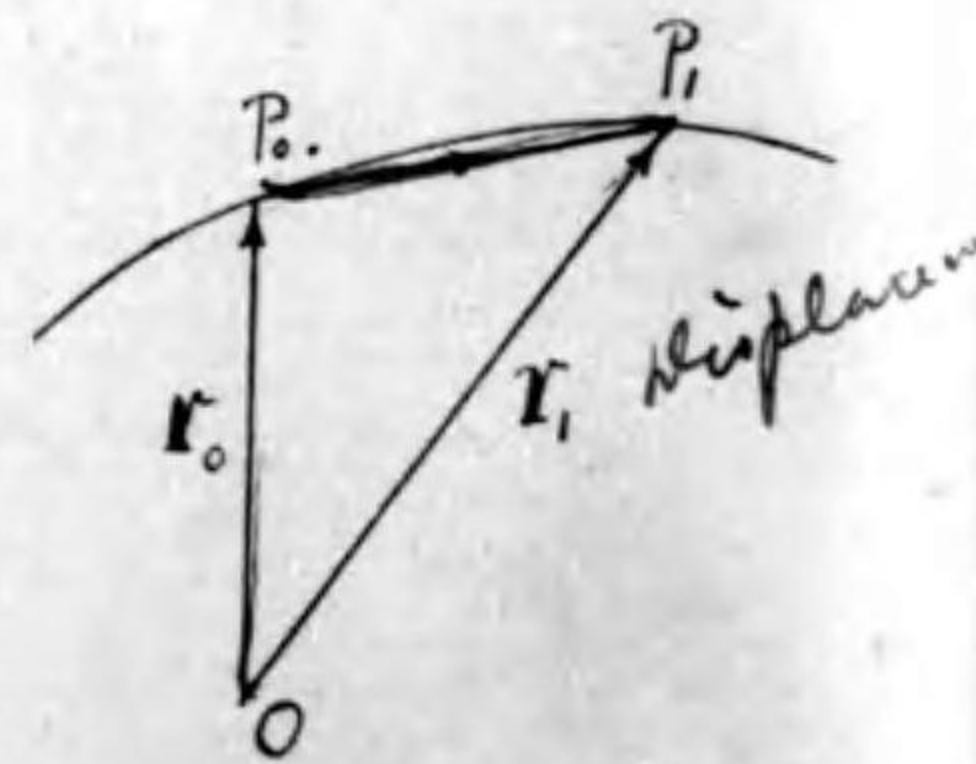
§ 17.12 變位

運動する點の位置の變りだけに眼をつければ

$$\vec{P}_0P_1 = \mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0$$

を變位と稱へる。

變位 \vec{P}_0P_1 といふ概念は、 P_0 から P_1 に到る間途中の路が曲つてゐるとかゝるないとかいふことや、實際にとつた路筋或はその間に要した時間には關係なく、只位置の變りだけを言ひ表はす量である。



第四十九圖

問題(1) 變位を直角坐標を用ゐて表はせ。

(2) 極坐標柱面坐標にて表はせ。

§ 17.2 速度

P_0 から P_1 に到る時間を t_1 , P_2 に到る時間を t_2 とすれば、變位 \vec{P}_0P_1 , \vec{P}_0P_2 は時間の函数として

$$\vec{P}_0P_1 = \mathbf{s}(t_1)$$

$$\vec{P}_0P_2 = \mathbf{s}(t_2)$$

變位 \vec{P}_1P_2 を、 P_1 から P_2 に到るに要する時間 $t_2 - t_1$ で割つたものは、その間の P の平均速度である、即ち

$$\frac{\mathbf{s}(t_2) - \mathbf{s}(t_1)}{t_2 - t_1}$$

P_0 から P の動く曲線に沿つて測つた弧の長さを s とすれば、 P_1 から P_2 に到る間の運動點の平均の速さは

$$\frac{s(t_2) - s(t_1)}{t_2 - t_1}$$

P_2 が限りなく P_1 に接近した極限に於ける、平均の速さの極限値を、 P_1 に於ける速さと定義して v とおけば

$$v = \frac{ds}{dt} = \lim_{t_2 - t_1 \rightarrow 0} \frac{s(t_2) - s(t_1)}{t_2 - t_1}$$

速さはスカラー量である。

これと同様に P_2 が P_1 に限りなく接近した極限に於ける、平均速度の極限値を、 P_1 に於ける速度とする。

$$\frac{d\mathbf{s}}{dt} = \lim_{t_2 - t_1 \rightarrow 0} \frac{\mathbf{s}(t_2) - \mathbf{s}(t_1)}{t_2 - t_1}$$

任意の原点 O から P_1, P_2 へひいた動径を夫々 $\mathbf{r}_1, \mathbf{r}_2$ とすれば、速度 v は

$$\mathbf{v} = \frac{d\mathbf{r}}{dt} = \lim_{t_2 - t_1 \rightarrow 0} \frac{\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1}{t_2 - t_1}$$

である。

曲線上の任意の点 P への動径を r , 最初の点 P_0 の動径を r_0 とすれば,

$$s = \vec{P_0P} = r - r_0$$

これを t について微分すれば, P に於ける速度 v を得る

$$v = \frac{ds}{dt} = \frac{dr}{dt} \dots (64)$$

§ 17.21 点 P への動径 r は, t の函数であるが, 同時に P_0 から曲線に沿つて測つた距離 s の函数として, s が t の函数であると見做してよい。

$$v = \frac{dr}{dt} = \frac{dr}{ds} \frac{ds}{dt}$$

然るに

$$t = \frac{dr}{ds}$$

は P に於ける単位切線であるし,

$$\frac{ds}{dt} = v$$

は速さであるから, P に於ける速度は

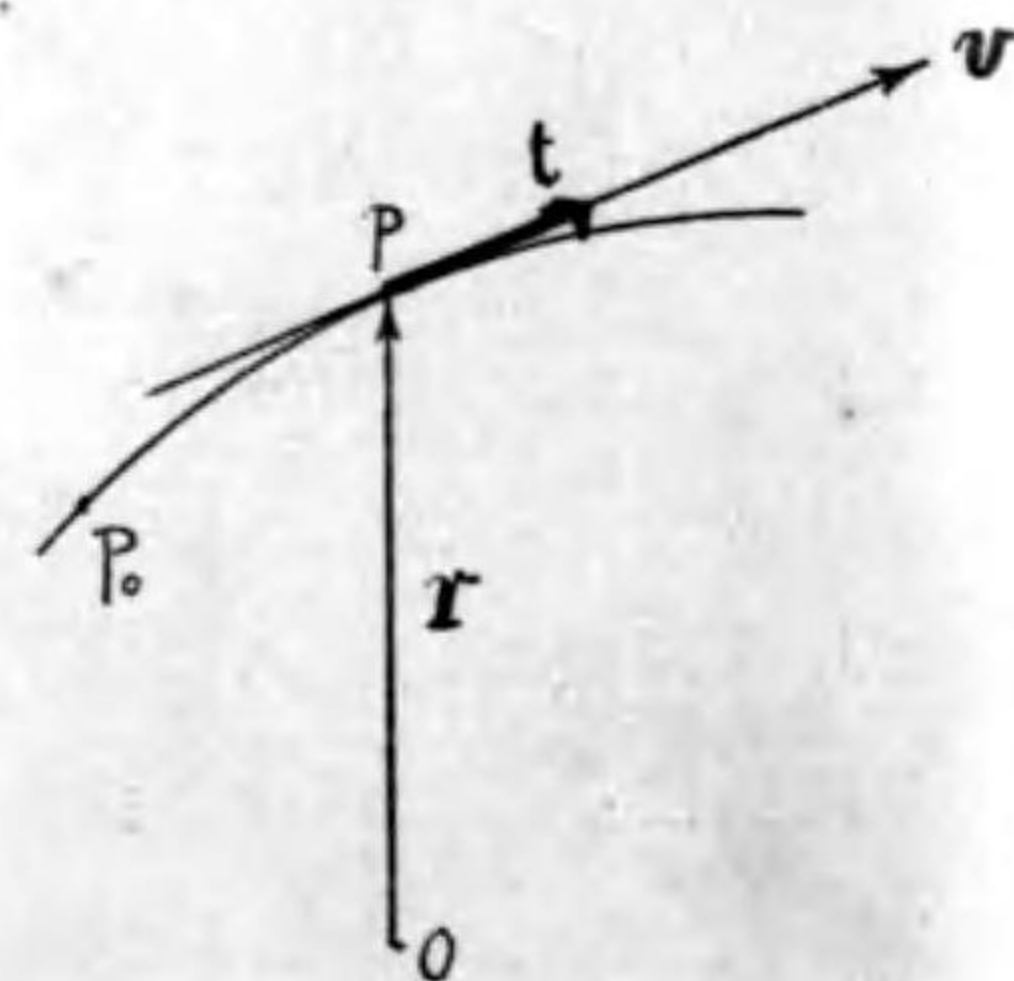
$$v = vt \dots (64.1)$$

即ち, 速度は切線方向にあつて大さは速さに等しいベクトル量である。

種々の坐標軸に關して速度の成分を表はすことは, 非常に重要であるから, 煩を厭はずに調べておかう。

§ 17.22 速度の直角成分

第五十圖



直角坐標に關するものは到つて容易い, r の成分を (x, y, z) とすれば

$$v = \frac{dx}{dt} i + \frac{dy}{dt} j + \frac{dz}{dt} k \dots (64.2)$$

従つて速さは

$$v = |v| = \sqrt{\left(\frac{dx}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dy}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dz}{dt}\right)^2} \dots (64.21)$$

§ 17.23 平面極坐標に關する成分

r_1 を動径方向にとつた単位ベクトルとすれば

$$r = r r_1$$

これを時間 t について微分すれば

$$v = \frac{dr}{dt} r_1 + r \frac{dr_1}{dt}$$

さて, r_1 は単位ベクトルであるから, (§ 14.3 の例 1) により $\frac{dr_1}{dt}$ は r_1 に垂直になる. この r_1 に垂直な単位ベクトルを s_1 とすれば(第 51 圖)

$$\delta r_1 = \delta \theta s_1$$

$\delta \theta$ は r_1 の方向の變りを示す小さい角度である。

よつて

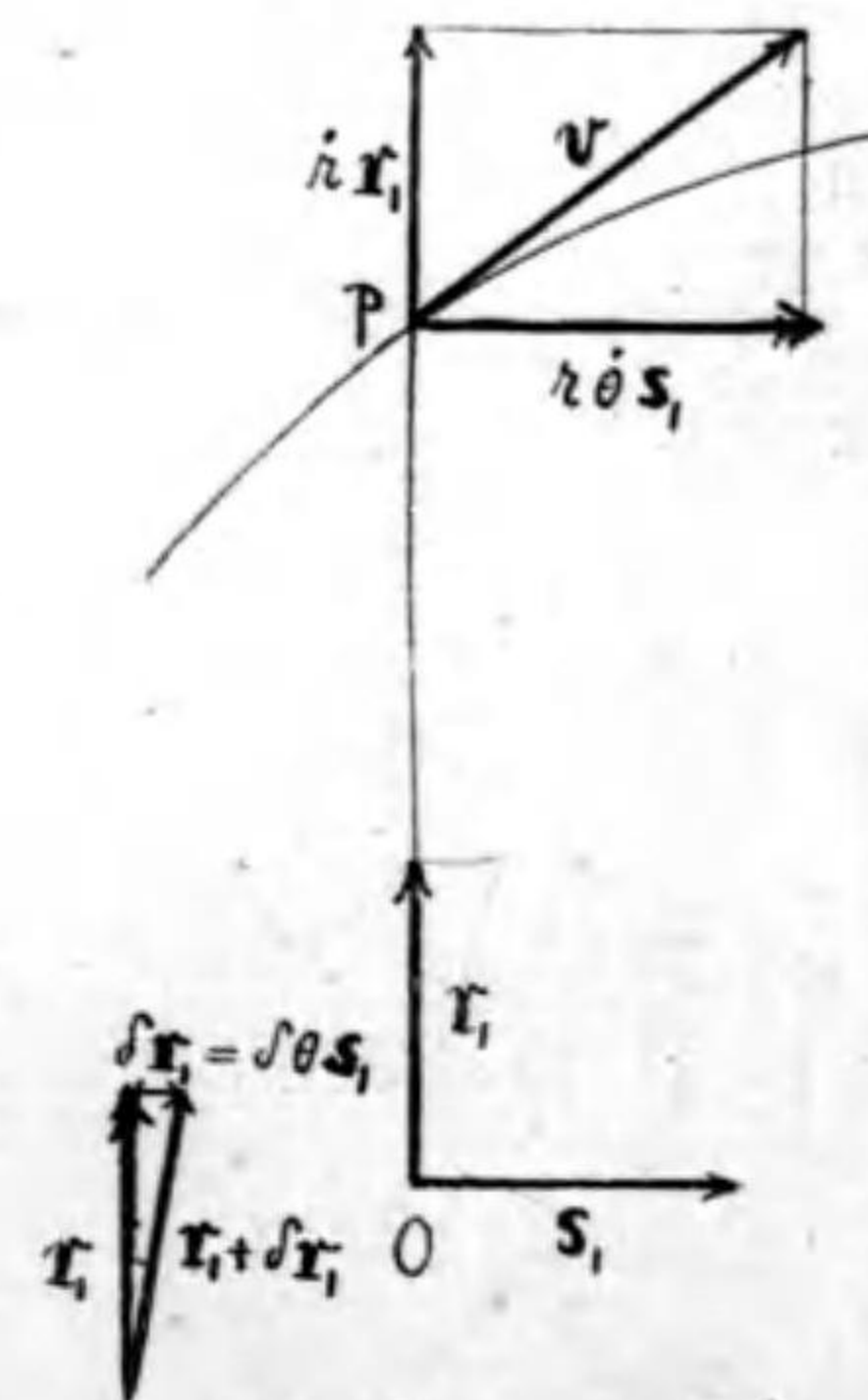
$$\frac{dr_1}{dt} = \frac{d\theta}{dt} s_1 \dots (64.3)$$

$\frac{d\theta}{dt}$ は迴轉速度即ち角速度の大きさである。

即ち

$$v = \frac{dr}{dt} r_1 + r \frac{d\theta}{dt} s_1 \dots (64.4)$$

第五十一圖



$$\begin{aligned} (r + \delta r) \\ r + \delta \theta r \\ r_1 + \delta \theta s_1 \end{aligned}$$

所謂徑速度(動徑の方向の分ベクトル)を v_r , 横速度(動徑に垂直な分ベクトル)を v_θ とすれば

$$\left. \begin{aligned} v_r &= \dot{r} r_1 \\ v_\theta &= r \dot{\theta} s_1 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (64.41)$$

§ 17.24 柱面(圓柱)坐標に関する成分

原点を過る平面上の P の射影点 P' へひいた動徑の方向に単位ベクトル i をとり, それに垂直に平面内に j , 鉛直に k をとれば, (i, j, k) は一組の直交坐標軸である(第52圖)

$$\begin{aligned} \vec{OP} &\equiv r \\ &= r i + z k \end{aligned}$$

第五十二圖

但し

$$r = OP', \quad z = P'P$$

よつて

$$v = \frac{dr}{dt} i + r \frac{di}{dt} + \frac{dz}{dt} k + z \frac{dk}{dt}$$

然るに(64.3)式により

$$\frac{di}{dt} = \frac{d\theta}{dt} j$$

k は恒に鉛直で變らないから

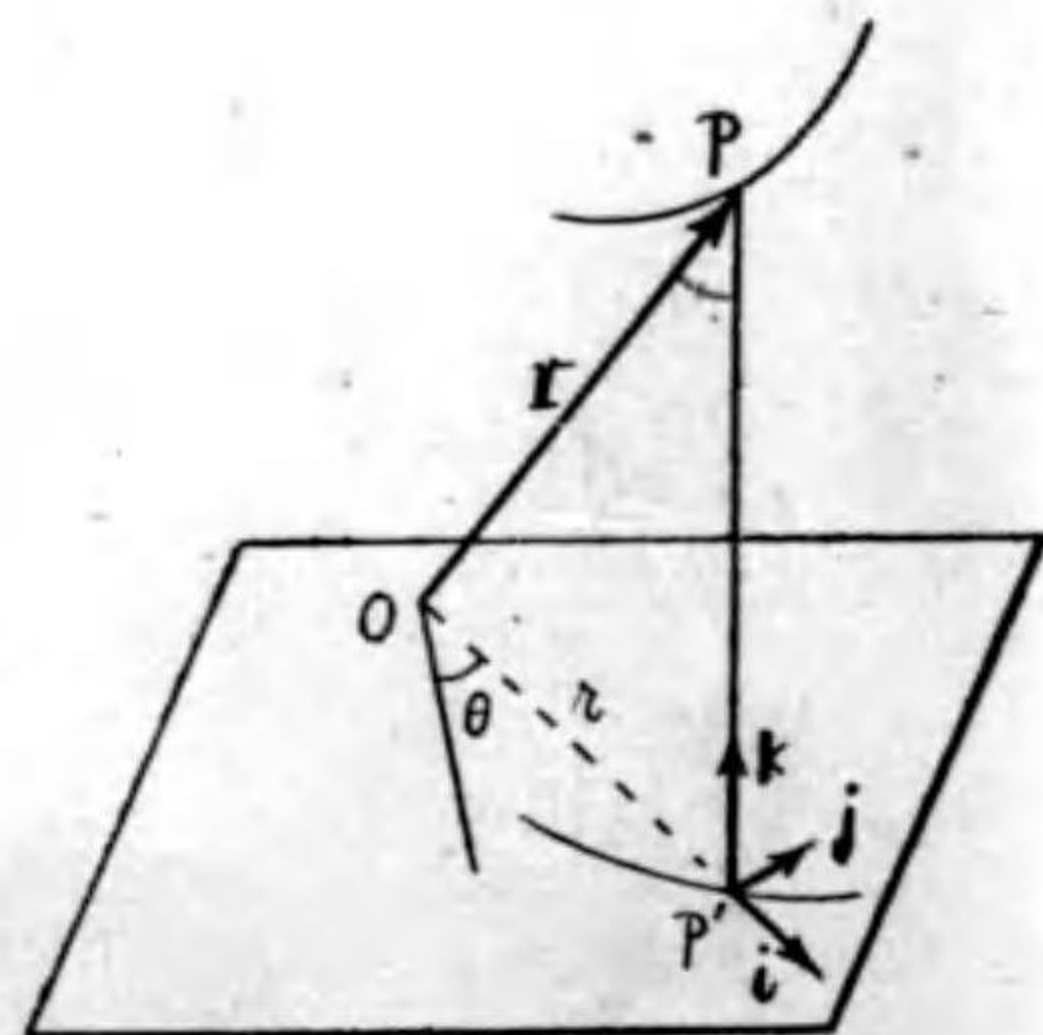
$$\frac{dk}{dt} = 0$$

よつて

$$v = \frac{dr}{dt} i + r \frac{d\theta}{dt} j + \frac{dz}{dt} k \dots\dots\dots (64.5)$$

徑速度 v_r , 横速度 v_θ , 垂直速度 v_z で表はせば

$$v = v_r + v_\theta + v_z$$



こゝに

$$\left. \begin{aligned} v_r &= \frac{dr}{dt} i \\ v_\theta &= r \frac{d\theta}{dt} j \\ v_z &= \frac{dz}{dt} k \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (64.51)$$

従つて

$$v = \sqrt{\dot{r}^2 + (r\dot{\theta})^2 + \dot{z}^2}$$

§ 17.25 極(球面)坐標に関する成分

第13圖を参照して, P にひいた動徑の方向の単位ベクトルを i , P を過る子午圈について餘緯度 θ の増す向きの単位切線を j , 緯度圈について φ の増す向きの単位切線を k とすれば, (i, j, k) は右旋系の坐標軸になる。

$$\vec{OP} \equiv r = r i$$

よつて

$$v = \frac{dr}{dt} i + r \frac{di}{dt}$$

さて

$$i = j \times k$$

故に

$$\frac{di}{dt} = \frac{dj}{dt} \times k + j \times \frac{dk}{dt}$$

圖より明かに

$$\frac{dj}{dt} = -\frac{d\theta}{dt} i$$

$$\frac{dk}{dt} = -\frac{d\varphi}{dt} \sin\theta i - \frac{d\varphi}{dt} \cos\theta j$$



故に

$$\frac{d\mathbf{j}}{dt} \times \mathbf{k} = -\frac{d\theta}{dt} \mathbf{i} \times \mathbf{k} = \frac{d\theta}{dt} \mathbf{j}$$

$$\mathbf{j} \times \frac{d\mathbf{k}}{dt} = -\frac{d\phi}{dt} \sin \theta \mathbf{j} \times \mathbf{i} = \frac{d\phi}{dt} \sin \theta \mathbf{k}$$

従つて

$$\mathbf{v} = \frac{dr}{dt} \mathbf{i} + r \frac{d\theta}{dt} \mathbf{j} + r \sin \theta \frac{d\phi}{dt} \mathbf{k} \dots\dots\dots(64.6)$$

徑速度 v_r , 緯圈速度 v_θ , 經圈速度 v_ϕ とすれば

$$\mathbf{v} = v_r \mathbf{i} + v_\theta \mathbf{j} + v_\phi \mathbf{k}$$

こゝに

$$\left. \begin{aligned} v_r &= \dot{r} \mathbf{i} \\ v_\theta &= r \dot{\theta} \mathbf{j} \\ v_\phi &= r \sin \theta \dot{\phi} \mathbf{k} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(64.61)$$

従つて

$$v = \sqrt{\dot{r}^2 + (r\dot{\theta})^2 + (r \sin \theta \dot{\phi})^2}$$

§ 17.3 加速度

變位の時間に対して變る割合を速度と定義したやうに、速度の時間に対して變る割合を加速度といふ。
(Handwritten: Hodograph = 速力 velocity + γ)

$$\left. \begin{aligned} \mathbf{a} &= \frac{d\mathbf{v}}{dt} \\ &= \frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(65)$$

即ち變位の t に関する第二階の微分係數である。

§ 17.31 加速度の切線及び法線成分

(64.1)式を微分すれば

$$\mathbf{a} = \frac{d^2s}{dt^2} \mathbf{t} + \frac{ds}{dt} \frac{d\mathbf{t}}{dt}$$

$$\mathbf{r} = v \mathbf{t}$$

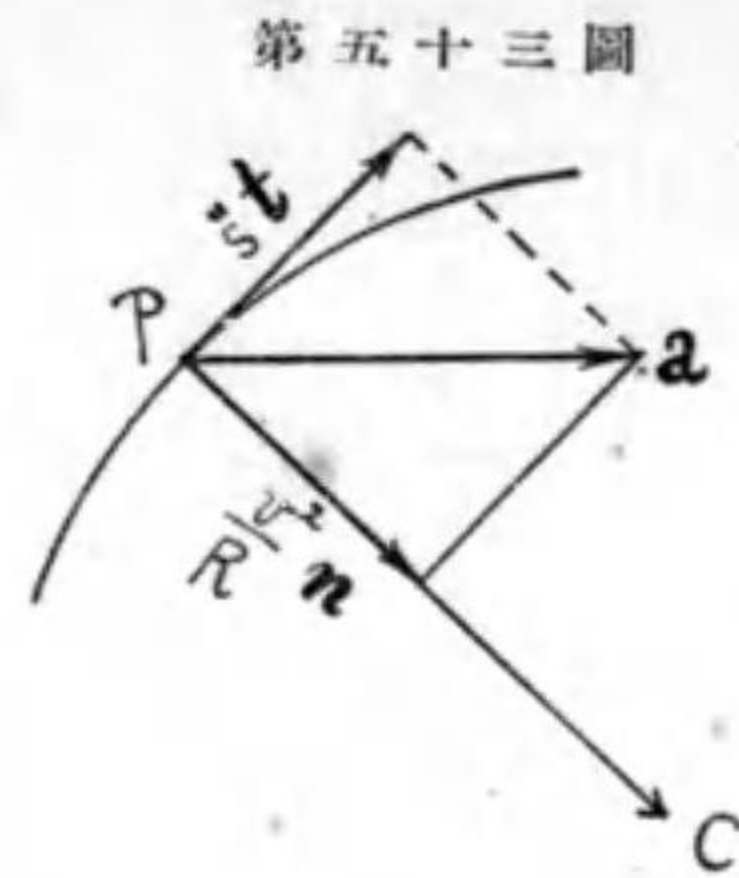
然るに Fresnet の空間曲線の公式(58)

を用るれば

$$\frac{d\mathbf{t}}{dt} = \frac{dt}{ds} \frac{ds}{dt} = \frac{ds}{dt} \frac{\mathbf{n}}{R}$$

\mathbf{n} は P に於ける單位法線ベクトル, R は曲率半徑である。故に

$$\mathbf{a} = \frac{d^2s}{dt^2} \mathbf{t} + \left(\frac{ds}{dt}\right)^2 \frac{\mathbf{n}}{R} \dots\dots\dots(65.1)$$



第五十三圖

即ち加速度は一般に切線方向の成分 \ddot{s} と、法線方向に $\frac{v^2}{R}$ の成分がある。一直線上の運動にては $R = \infty$ であるから、只直線に沿つて \ddot{s} の成分だけを持つてゐる。

§ 17.32 加速度の直角成分

直角坐標にて表はせば

$$\mathbf{a} = \frac{d^2x}{dt^2} \mathbf{i} + \frac{d^2y}{dt^2} \mathbf{j} + \frac{d^2z}{dt^2} \mathbf{k} \dots\dots\dots(65.2)$$

加速度の大きさは

$$|\mathbf{a}| = a = \sqrt{\left(\frac{d^2x}{dt^2}\right)^2 + \left(\frac{d^2y}{dt^2}\right)^2 + \left(\frac{d^2z}{dt^2}\right)^2}$$

§ 17.33 平面極坐標

前章に於ける平面極坐標で表はした速度 (64.4) 式を時間について微分すれば

$$\mathbf{a} = \frac{d^2r}{dt^2} \mathbf{r} + \frac{dr}{dt} \frac{d\mathbf{r}_1}{dt} + \left(\frac{dr}{dt} \frac{d\theta}{dt} + r \frac{d^2\theta}{dt^2}\right) \mathbf{s}_1 + r \frac{d\theta}{dt} \frac{d\mathbf{s}_1}{dt}$$

(Handwritten mark)

然るに

$$\frac{d\mathbf{r}_1}{dt} = \frac{d\theta}{dt} \mathbf{s}_1$$

又

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{s}_1}{dt} &= \frac{d}{dt}(\mathbf{k} \times \mathbf{r}_1) \\ &= \mathbf{k} \times \frac{d\mathbf{r}_1}{dt} = \mathbf{k} \times \frac{d\theta}{dt} \mathbf{s}_1 = -\frac{d\theta}{dt} \mathbf{r}_1 \end{aligned}$$

これを代入すれば

$$\mathbf{a} = (\ddot{r} - r\dot{\theta}^2)\mathbf{r}_1 + (2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta})\mathbf{s}_1 \dots\dots\dots (65.3)$$

\mathbf{r}_1 の係数は動径の方向の成分、 \mathbf{s}_1 の係数はそれに垂直な成分である。

\mathbf{a} の大きさ a はこれを自乗すれば求まる。

$$a = \sqrt{(\ddot{r} - r\dot{\theta}^2)^2 + (2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta})^2} \dots\dots\dots (65.31)$$

§ 17.31 圓運動に於ける加速度

半径 c の圓周上の運動にては

$$r = c, \quad \dot{r} = 0, \quad \ddot{r} = 0$$

であるから、

$$\begin{aligned} \mathbf{a} &= c\ddot{\theta}\mathbf{s}_1 - c\dot{\theta}^2\mathbf{r}_1 \\ &= \dot{v}\mathbf{s}_1 + \frac{v^2}{c}\mathbf{r}_1 \end{aligned}$$

即ち圓の中心に向ふ加速度 $\frac{v^2}{c}$ と、切線の方向の加速度 \dot{v} とがある。前者は速さの變化には影響を及ぼさない只運動が圓周上に拘束されるために生じ、後者は單位時間に速さの變る割合を示してゐる。

§ 17.34 柱面坐標

讀者自ら練習のために試みられたい。

§ 17.35 極坐標に関する加速度の成分

(64.5) 式の \mathbf{v} の値を t について微分すれば

$$\begin{aligned} \mathbf{a} &= \dot{r}\mathbf{i} + \dot{r}\frac{d\mathbf{i}}{dt} + (r\dot{\theta} + r\ddot{\theta})\mathbf{j} + r\dot{\theta}\frac{d\mathbf{j}}{dt} \\ &\quad + (\dot{r}\sin\theta\dot{\phi} + r\cos\theta\dot{\theta}\dot{\phi} + r\sin\theta\ddot{\phi})\mathbf{k} + r\sin\theta\dot{\phi}\frac{d\mathbf{k}}{dt} \end{aligned}$$

然るに

$$\frac{d\mathbf{j}}{dt} = -\dot{\theta}\mathbf{i}$$

$$\frac{d\mathbf{k}}{dt} = -\dot{\phi}(\sin\theta\mathbf{i} + \cos\theta\mathbf{j})$$

$$\frac{d\mathbf{i}}{dt} = \frac{d}{dt}(\mathbf{j} \times \mathbf{k})$$

$$= \frac{d\mathbf{j}}{dt} \times \mathbf{k} + \mathbf{j} \times \frac{d\mathbf{k}}{dt}$$

$$= -\dot{\theta}(\mathbf{i} \times \mathbf{k}) - \sin\theta\dot{\phi}(\mathbf{j} \times \mathbf{i})$$

$$= \dot{\theta}\mathbf{j} + \sin\theta\dot{\phi}\mathbf{k}$$

さて \mathbf{a} の動径の成分を a_r 、子午圈成分を a_θ 、緯圈成分を a_ϕ とすれば

$$\mathbf{a} = a_r\mathbf{i} + a_\theta\mathbf{j} + a_\phi\mathbf{k}$$

上の式を整理すれば次の關係が求まる。

$$\left. \begin{aligned} a_r &= \ddot{r} - r\dot{\theta}^2 - r\sin^2\theta\dot{\phi}^2 \\ a_\theta &= 2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta} - r\sin\theta\cos\theta\dot{\phi}^2 \\ a_\phi &= 2\dot{r}\sin\theta\dot{\phi} + r\cos\theta\dot{\theta}\dot{\phi} + r\sin\theta\ddot{\phi} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (65.41)$$

§17.4 ホドグラフ

任意の点Oから速度を代表するベクトルをひくとき、そのベクトルの尖端の軌跡は一般に一つの空間曲線を劃く。

この曲線の上で加速度と速度との関係は、速度と動径との関係と同じになる。

このやうにして作つた速度を代表するベクトルの尖端の軌跡をHamilton先生がhodographと名付けた。この名はあまり適切なものとは云へないが一般に用ゐられる。

vとv'を時間の初めと終りの速度とすれば、v'-vはt時間に於ける速度の變化を示す。

動点の劃く路筋の方程式が

r=f(t)

で與へられるとき、ホドグラフの方程式は

dV/dt = f'(t)

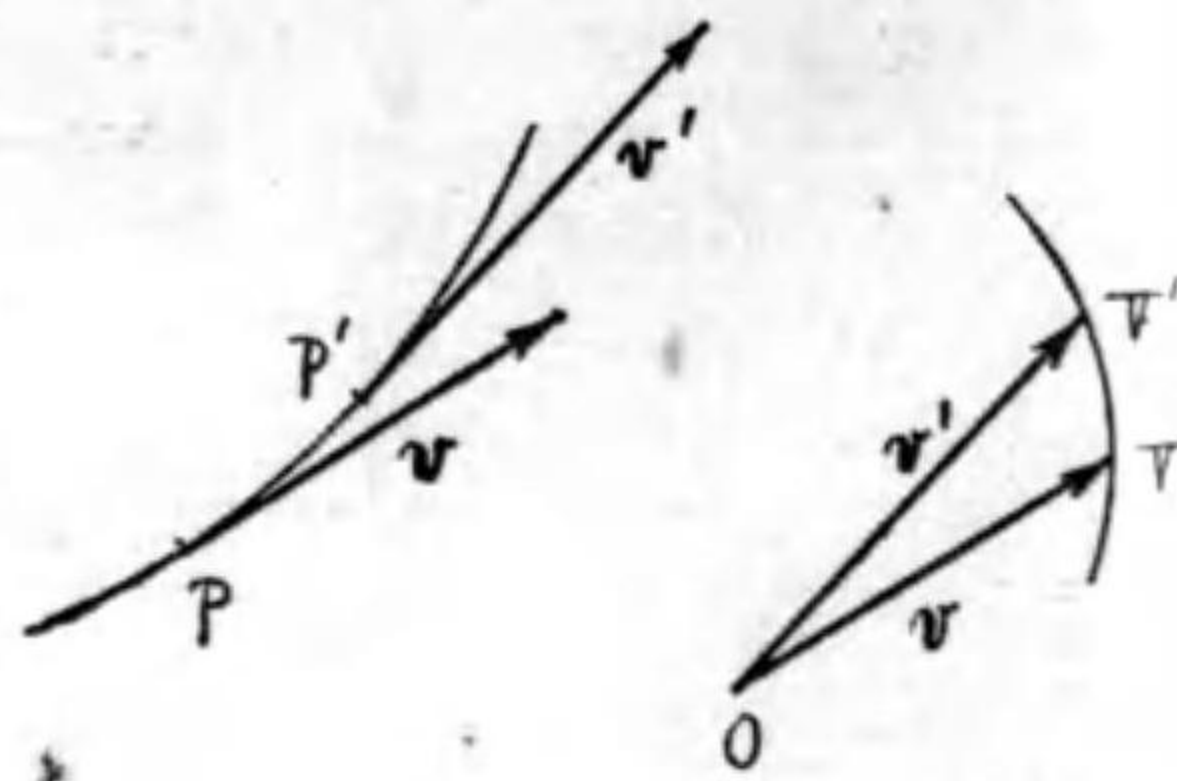
の形になる。

従つて簡単な次の場合の結論は證明する迄もない。

静止してゐる点のホドグラフは、任意の原点に於ける一つの點で示される。

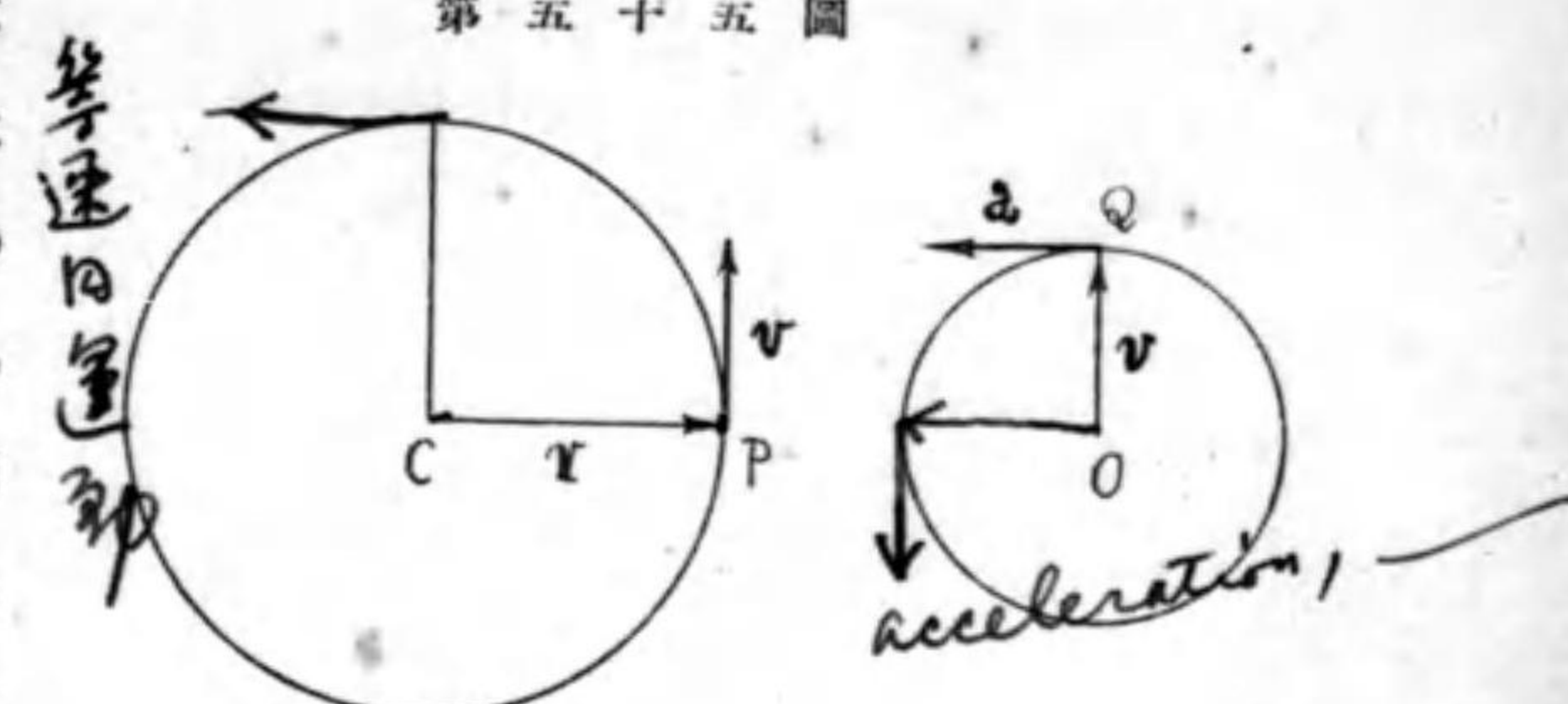
一直線上の一様な運動のホドグラフは、速度を代表するベクト

第五十四圖



第五十五圖

圓周(C)上の一様な運動のホドグラフは、速さに等しい長さの半徑を有する圓である。速度は恒にC圓周の動徑に垂直であるから、圓周上のP點に



相當するホドグラフ上のQ點はπ/2だけ位相が進んだ點になる。

PとQとは共に等しい角速度で廻轉し、Q點の速度はPの加速度に等しい。

PとQとは同じ時間で圓周を一週するから

2πr/v = 2πa/a

∴ a = v^2/r

§17.41 複雑な運動では、更にホドグラフのホドグラフを考へると便利である。

その方程式は

d^2r/dt^2 = f''(t)

である。

ルの尖端に於ける一點である。

一直線上に一様に加速される運動のホドグラフは、一定の速さで動く點の劃く、その直線に平行な直線である。

△ § 17.42 楕圓調和運動

離心角 φ が時間に比例して増すやうな楕圓上の運動は, CA, CB を主軸とすれば

$$\vec{CA} = \mathbf{a}, \quad \vec{CB} = \mathbf{b},$$

$$\vec{CP} = \mathbf{r} = \mathbf{a} \cos \varphi + \mathbf{b} \sin \varphi$$

但し

$$\varphi = \omega t + \varepsilon$$

で表はせる, ε は位相差である。

従つてホドグラフを示すベクトルは

$$\begin{aligned} \dot{\mathbf{r}} &= -\omega \sin \varphi \mathbf{a} + \omega \cos \varphi \mathbf{b} \\ &= \omega \vec{CD} \end{aligned}$$

CD は CP に共轭な半徑である。

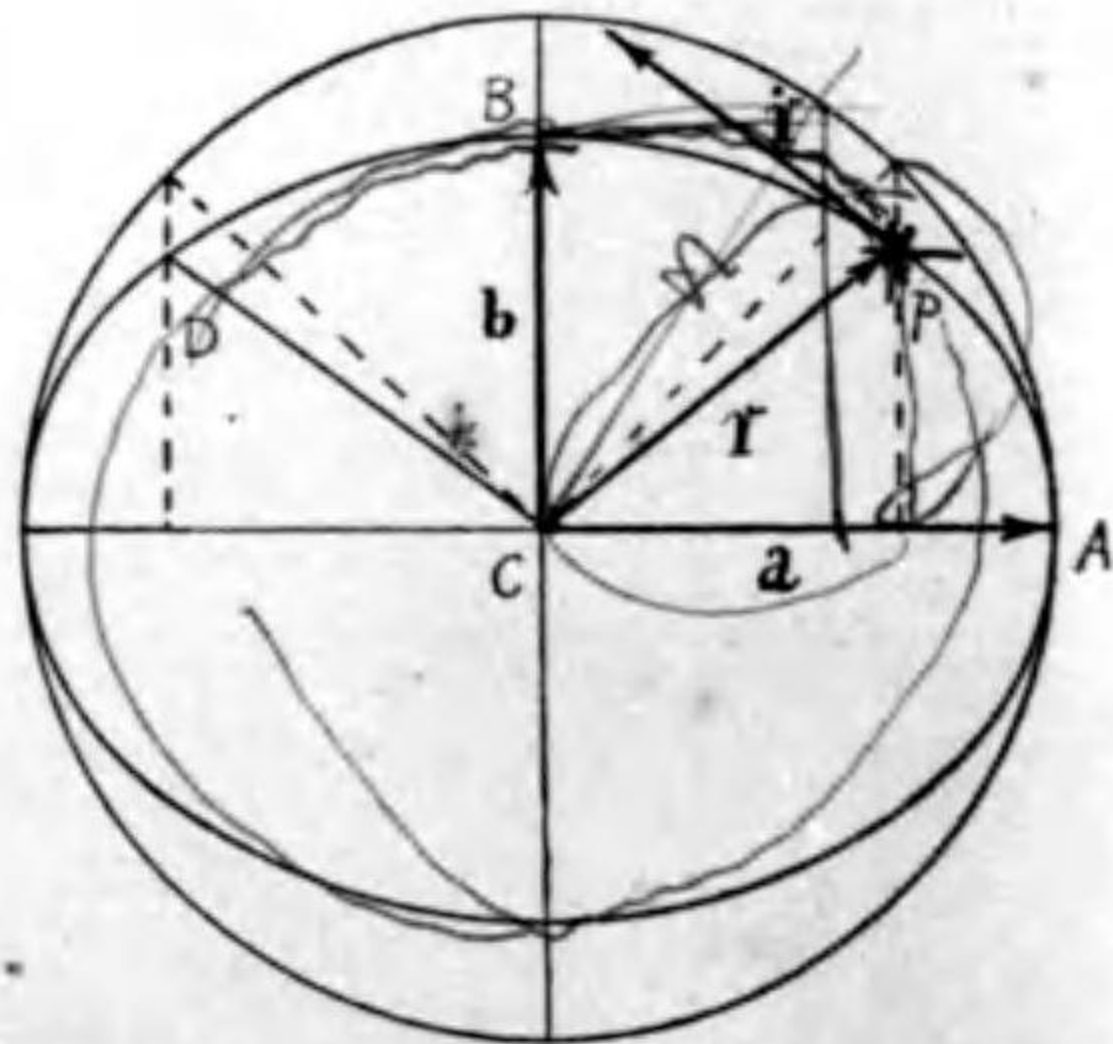
即ちホドグラフは全體の寸法が ω 倍になつた相似の楕圓で, P に於ける速度は $\omega \vec{CD}$ に等しい, ホドグラフ上で P に相當する點 Q の離心角は $\varphi + \frac{\pi}{2}$ である。

P 點の加速度は

$$\ddot{\mathbf{r}} = -\omega^2 \mathbf{r} = \omega^2 \vec{PC}$$

即ちホドグラフのホドグラフは, もとの楕圓と相似で, 加速度は中心に向つてゐることが知れる。このやうな運動を楕圓調和運動

第五十六圖



といふ。

(注意) \mathbf{a} と \mathbf{b} は必ずしも主軸の方向にとる必要はない。一般にベクトル $2\mathbf{a}, 2\mathbf{b}$ を邊とする平行四邊形に内接する楕圓の方程式は, n が實數ならば

$$\mathbf{r} = \mathbf{a} \cos nt + \mathbf{b} \sin nt$$

で表はせる。

△ § 17.5 不變加速度運動

スカラー變數に関する積分の例として, こゝに加速度が一定の場合の運動を調べよう。

加速度が一定な運動は一定の時間内に於ける速度の變化が恆に等しいから, そのホドグラフは一定の速さの點の劃く直線である。

加速度 \mathbf{a} は變らないから

$$\frac{d\mathbf{v}}{dt} = \mathbf{a}$$

を t について積分すれば

$$\mathbf{v} = \int \mathbf{a} dt = \mathbf{a}t + \mathbf{v}_0$$

\mathbf{v}_0 は $t=0$ の時に於ける P の初速度である。

これを更に t について積分すれば

$$\mathbf{r} = \frac{1}{2} \mathbf{a}t^2 + \mathbf{v}_0 t + \mathbf{r}_0$$

r_0 は $t=0$ に於ける P の位置 $\vec{OP}_0=r_0$ である,

即ち r の軌跡は t に関する二次曲線で、 r_0 の先端を過る拋物線である。

重力だけが作用する時、投げ出された物体は、加速度 a が恒に鉛直に下方に向ふから拋物線を劃き、ホドグラフは垂直な直線で示される。

原点を投射點に、重力の加速度を g とすれば、

$$r = \frac{1}{2}gt^2 + v_0t$$

$$v = gt + v_0$$

となる。

§ 17.6 相對運動

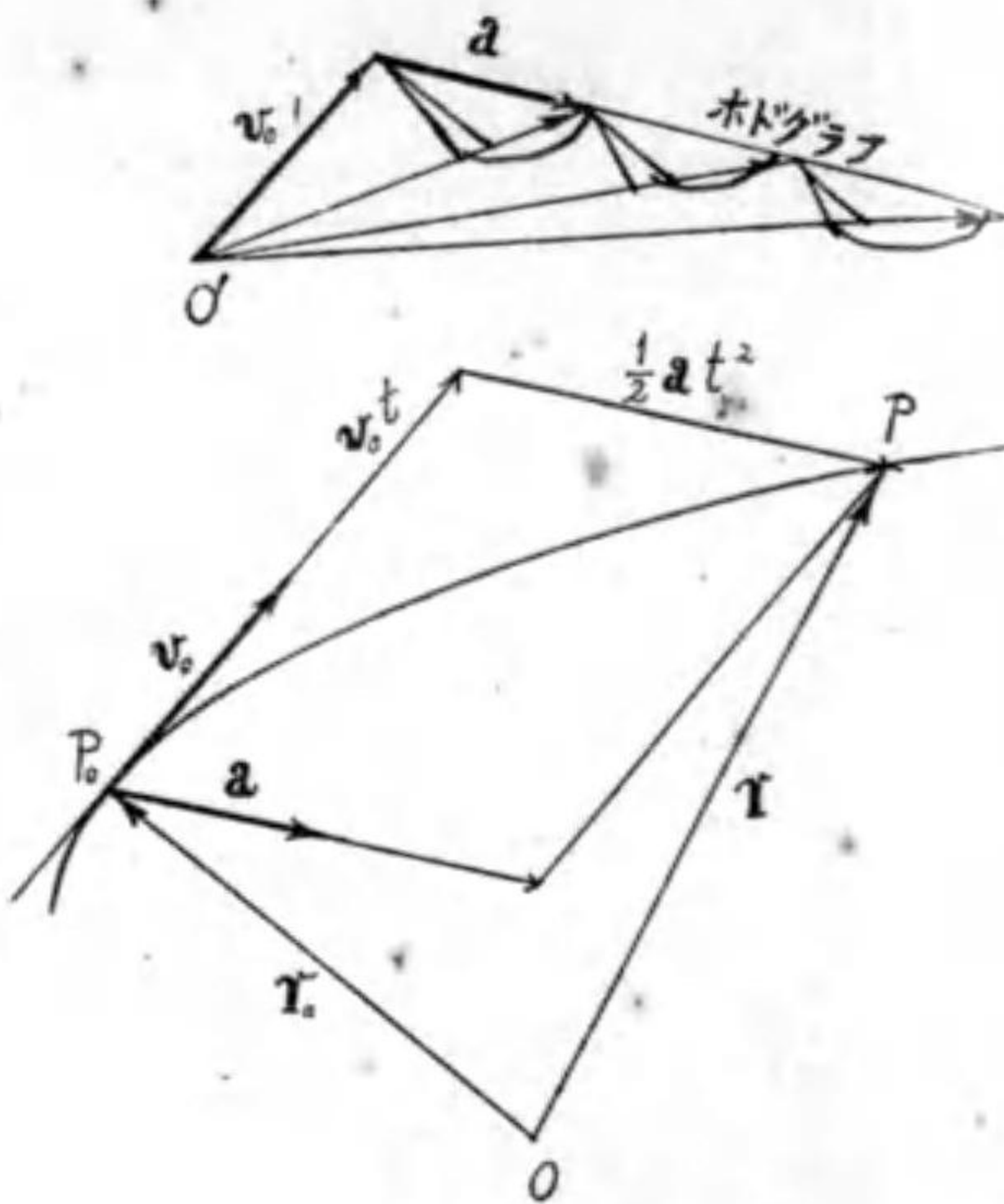
Q 點の P 點に對する關係位置を表はすベクトル \vec{PQ} は、任意の原点に關する Q 及び P の動徑 r_2, r_1 の差である。

$$\vec{PQ} = r_2 - r_1$$

§ 17.61 相對變位

もし P, Q がともに運動してゐるならば、 Q の P に對する相對變位は、 Q 及び P の變位(或る原点に對する)の差であることは數學と

第五十七圖



しては單にベクトル和の定理から導かれるけれど、物理學的には、數學的の結論が果して現象の説明にあふか一應調べてみた上で、變位が數學的のベクトルとしてベクトル解析の法則に従ふことを知るのが順當である(50頁参照)。

任意の定點 C からベクトル \vec{CR} を \vec{PQ} に等しくひく、今 P 及び Q が運動してゐると考へれば、 R の軌跡は Q の P に對する變位を示す。

P, Q 及び P', Q' を運動する點の二つの相當する位置とし、 \vec{CR}, \vec{CR}' が夫々 $\vec{PQ}, \vec{P'Q'}$ に等しいベクトルとすれば、 \vec{RR}' は相對變位である。

さて平行四邊形 $PP'SQ$ をつぐれば、 $\triangle CRR'$ と $\triangle P'SQ'$ とは相似であるから

$$\vec{RR}' = \vec{SQ}' = \vec{QQ}' - \vec{QS} = \vec{QQ}' - \vec{PP}'$$

即ち相對變位は Q, P の變位の差である。

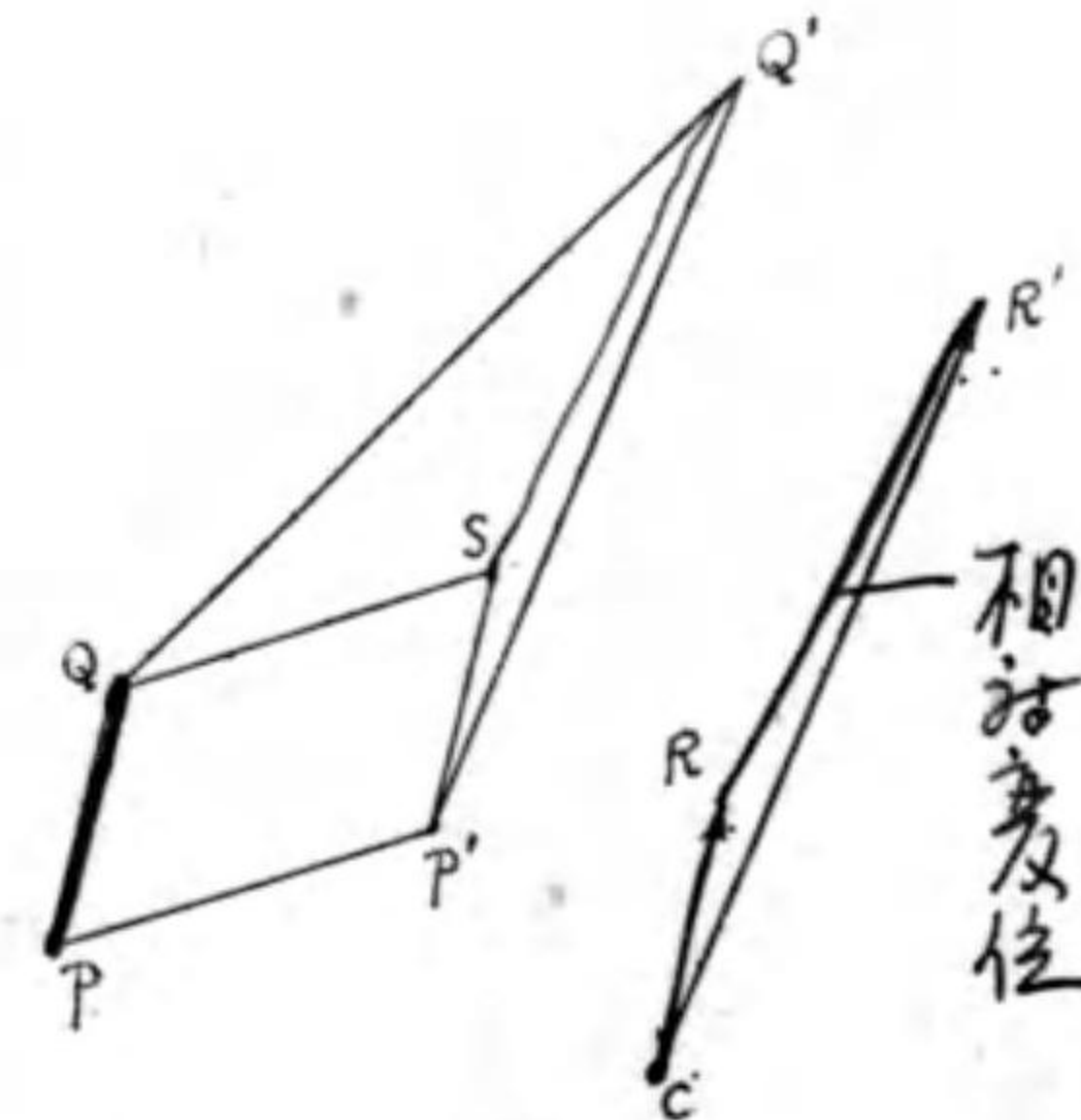
變位を δr で表はせば、相對變位は

$$\delta(r_2 - r_1) = \delta r_2 - \delta r_1 \dots \dots \dots (66.1)$$

と書ける。

§ 17.62 相對速度及び相對加速度

第五十八圖



QのPに対する相対速度は、相対変位を時間について微分すれば得られる

$$\frac{d}{dt}(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) = \frac{d\mathbf{r}_2}{dt} - \frac{d\mathbf{r}_1}{dt} = \mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1 \dots\dots\dots(66.2)$$

従つてQのPに対する相対加速度は、QとPの加速度の差である、

$$\frac{d}{dt}(\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_1) = \mathbf{a}_2 - \mathbf{a}_1 \dots\dots\dots(66.3)$$

もしPが一定の速度で運動してゐるならば

$$\mathbf{a}_1 = 0$$

であるから、QのPに対する相対加速度は、Q自身の加速度に等しい。

§ 17.63 周轉圓運動

相対運動の興味ある例は、周轉圓の運動で示さぬ。惑星の運動は軌道が一平面内に限られてゐる圓運動とすれば、地球から見た他の惑星の見懸けの運動、即ち天球上の惑星の運動は周轉圓の運動となるので、古く紀元前二世紀 Alexandria の Ptolemaeus は、太陽系の運行を同心圓の運動と考へず周轉圓の運動として説明してゐる。

§ 17.631 定點Oの周圍をP點は一定の大きさの角速度 ω_1 で半径 a の圓を劃き、Q點はPを中心とする半径 b の圓周上を大きさ ω_2 の角速度で運動するとき(同一平面内)、Q點の軌跡を周轉圓と稱へる。

さて

$$\vec{OP} = \mathbf{r}, \vec{PQ} = \mathbf{s}$$

第五十九圖

\vec{OP} を \vec{PQ} に平行にひけば

$$\vec{OQ} = \mathbf{q} = \mathbf{r} + \mathbf{s}$$

平面上に直交坐標軸をとれば

$$\mathbf{r} = a \cos(\omega_1 t + \epsilon_1) \mathbf{i} + a \sin(\omega_1 t + \epsilon_1) \mathbf{j}$$

$$\mathbf{s} = b \cos(\omega_2 t + \epsilon_2) \mathbf{i} + b \sin(\omega_2 t + \epsilon_2) \mathbf{j}$$

ϵ_1, ϵ_2 は位相差である。

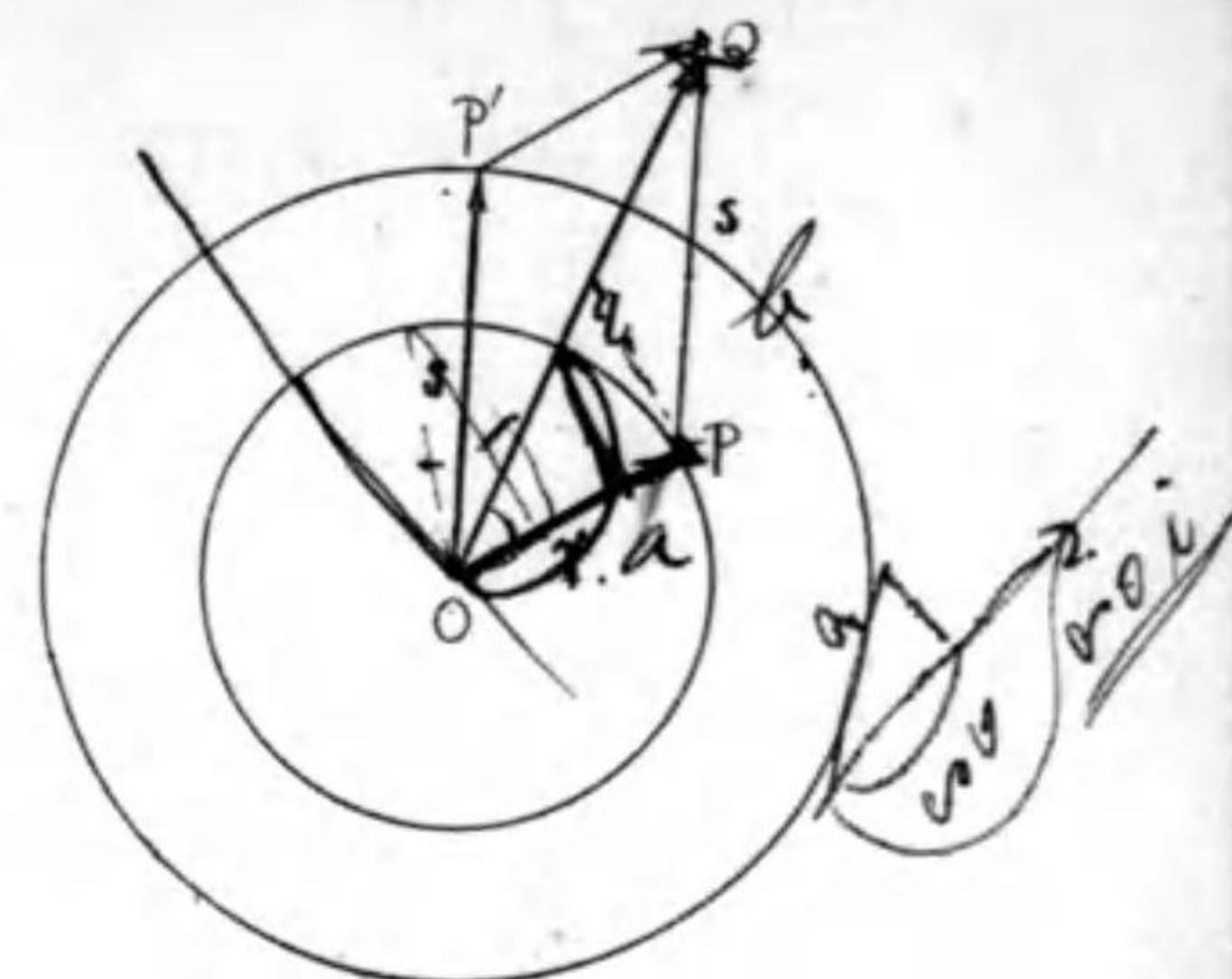
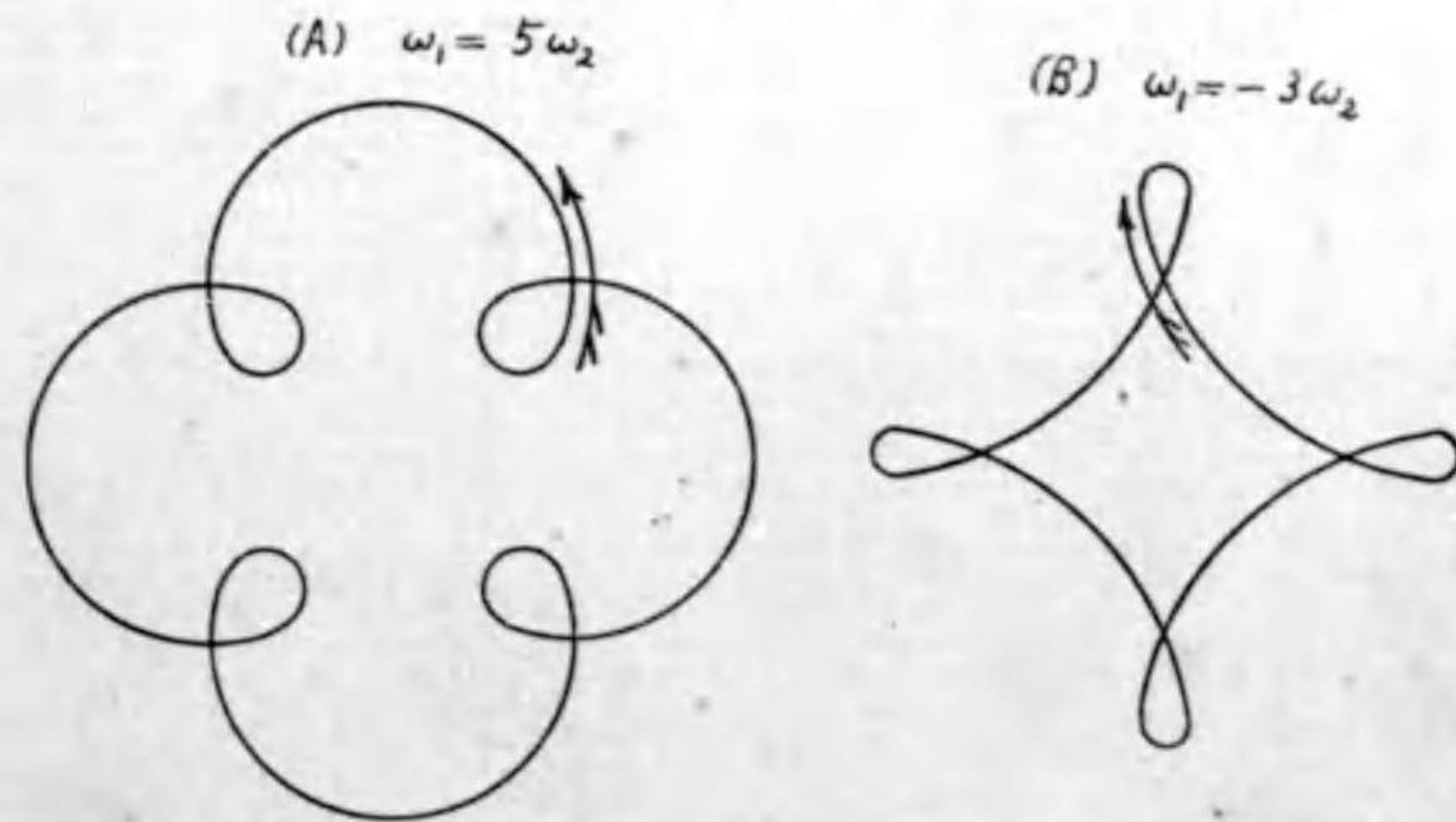
故にQ點の劃く路筋への動徑は

$$\mathbf{q} = \{a \cos(\omega_1 t + \epsilon_1) + b \cos(\omega_2 t + \epsilon_2)\} \mathbf{i} + \{a \sin(\omega_1 t + \epsilon_1) + b \sin(\omega_2 t + \epsilon_2)\} \mathbf{j}$$

この式から明かにQ點の軌跡は、P點の周圍をQが ω_1 の大きさの角速度で半径 a の圓を劃き、P點はOを中心とする半径 b の圓周上を、大きさ ω_2 の角速度で運行すると見做すことができる。

§ 17.632 ω_1 と ω_2 とが同じ符號をもつとき、即ちPもQも同じ向きに週轉するときの周轉圓を順周轉圓、 ω_1 と ω_2 とが反對の符號

第六十圖



をとるときを逆周轉圓といふ。

ω_1 と ω_2 との比が整数の比になるときは、周轉圓は閉曲線になるが、整数の比にならないとき曲線は閉ぢない。

§ 17.633 惑星はほゞ同一平面上にあるから、同心圓を劃く P と P' との相對運動と考へればよい。

$$\begin{aligned} \vec{PP}' &= \vec{OP}' - \vec{OP} \\ &= \vec{s} - \vec{r} \end{aligned}$$

即ち § 17.631 の式に於いての符號を變へるか、 ε_1 を π だけ増加した場合と同じであるから、地球より見た他の惑星の見懸けの運動は周轉圓の運動として映るわけで、Ptolemeus の樹てた説も當時としては非常に勝れた説である。

(問題) 直線上を一様に運動する點に對して、一定の加速度で運動する點の相對運動の路筋は拋物線になることを證明なさい。

§ 17.7 面積速度

動徑が單位時間に劃く面積を面積速度といふ。 δt 時間内に動徑の劃く面積 δS は

$$\delta S = \frac{1}{2} \mathbf{r} \times \delta \mathbf{r}$$

P' が P に極めて接近した極限に於いて、 δS を δt で割つたものの極限值は、 P 點に於ける面積速度 \mathbf{A} である。

$$\begin{aligned} \mathbf{A} &= \frac{d\mathbf{S}}{dt} = \frac{1}{2} \mathbf{r} \times \frac{d\mathbf{r}}{dt} \\ &= \frac{1}{2} \mathbf{r} \times \mathbf{v} \end{aligned}$$

O から P に於ける切線に下した垂線の足を N 、長さを p とすれば、

$$ON = p = r \sin(\mathbf{r}, \mathbf{v})$$

\mathbf{r} と \mathbf{v} との定める平面に垂直な單位ベクトルを \mathbf{k} 、向きは \mathbf{r} から \mathbf{v} に向つてとつたベクトル積が正になをやうにとれば

$$\mathbf{r} \times \mathbf{v} = pv\mathbf{k}$$

然るに (64.4) 式に於いて $\dot{\theta} = \omega$ とおけば

$$\mathbf{v} = \dot{r}\mathbf{r}_1 + r\omega\mathbf{s}_1$$

であるから

$$\begin{aligned} \mathbf{r} \times \mathbf{v} &= \mathbf{r} \times (\dot{r}\mathbf{r}_1 + r\omega\mathbf{s}_1) \\ &= \dot{r}\mathbf{r} \times \mathbf{r}_1 + r\omega\mathbf{r} \times \mathbf{s}_1 \\ &= r^2\omega\mathbf{r}_1 \times \mathbf{s}_1 = r^2\omega\mathbf{k}. \end{aligned}$$

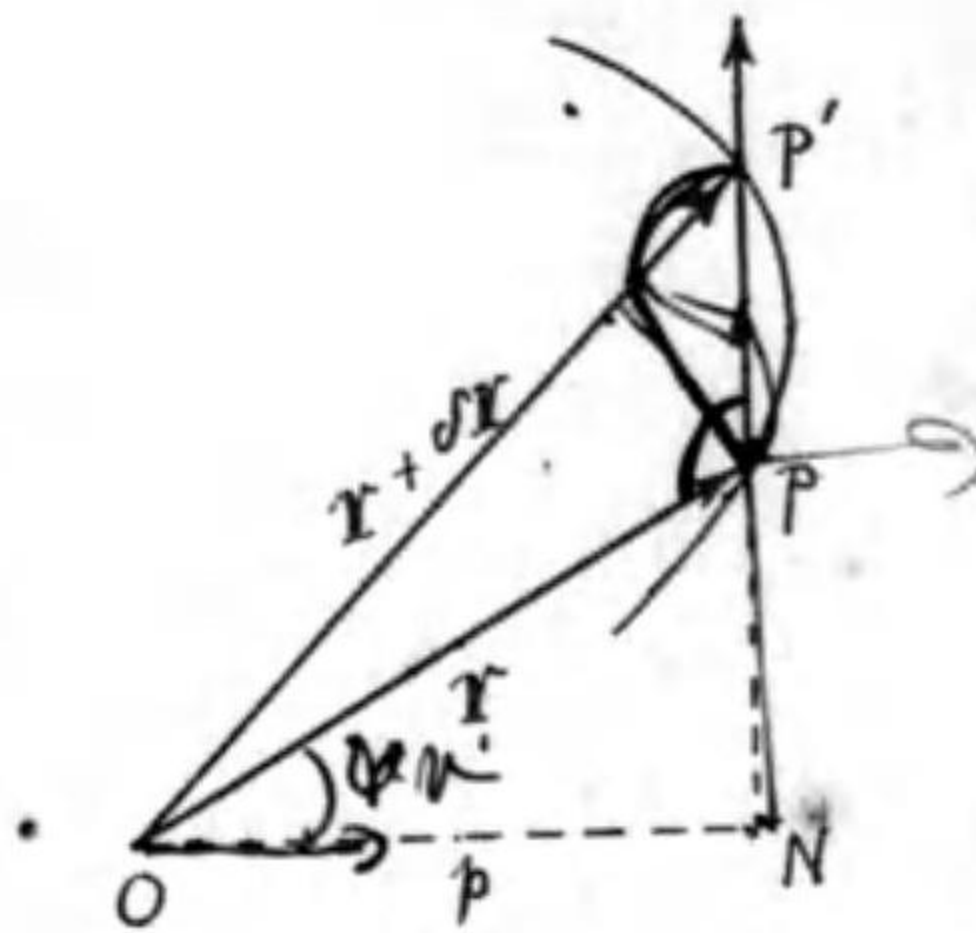
従つて

$$pv = r^2\omega$$

故に

$$\frac{d\mathbf{S}}{dt} = \frac{1}{2} pv\mathbf{k} = \frac{1}{2} r^2\omega\mathbf{k} \dots\dots\dots (67.2)$$

第六十一圖



第七章 質点の力学

§18.1 質点

運動學に於いては、幾何學的の點の運動だけを考へて、その運動を起す原因たるべき力は全く考に入れなかつた。運動學は運動の狀態の變化と、その變る割合の幾何學的考察にすぎないが、力学に於いてはその變化の起る原因を考にとり入れる。

前章にては、運動するものは幾何學的の點であるが、實際にはそのやうなものは存在しない。力学に於いては運動體として主として質點、質點の組合及び剛體を扱ふ。

質點として考へるものは、有限の質量を有する點である。然し實際には大さのない幾何學的の點の如きは存在しないが、吾々の扱ふ問題に應じて、地球の如きものも太陽の周圍の公轉を論ずる場合には質點として扱つて差支ないとともに、小さな物體でもそれ自身の廻轉を考へなくてはならない時には、質點と見做すことはできない。

つまり力學的に質點といふ概念は、有限の質量を有し、それ自身の廻轉は考へないですむものに言ふ。

§18.2 運動量

質點 m (質量 m の質點といふのを略して言ふことにする) が、速度 v で運動してゐるとき

$$M = mv$$

をその質點の運動量と稱へる。

運動量の元は $[MLT^{-1}]$ で速度と同じ向きを有するベクトル量である。

これを t について微分すれば

$$\frac{dM}{dt} = \frac{dm}{dt} v + m \frac{dv}{dt}$$

m は變らないから

$$\frac{dM}{dt} = m \frac{dv}{dt} = ma \dots \dots \dots (68.2)$$

即ち運動量の變化する割合は、加速度に質量を乗じたものに等しい。

§19.1 Newton の第二法則

Newton の第二法則は、

「運動の變化は作用力に比例し、力の作用した直線の方に起る」

といふので、こゝに「運動」といふのは今日吾々の運動量「作用力」といふのは「力積」 (§19.4) を意味してゐる。

單位を適當に擇んで

$$K = \frac{dM}{dt} \dots \dots \dots (68.31)$$

即ち

$$K = ma \dots \dots \dots (68.32)$$

とおけば加速度 a によつて K なる力の作用を測ることを表はしてゐる。

質点 m に n 個の力 $\mathbf{K}_1, \mathbf{K}_2, \dots, \mathbf{K}_n$ が作用して、加速度 \mathbf{a} が生じたとする。今是等の力が單獨に作用したときに生ずる加速度を夫々 $\mathbf{a}_1, \mathbf{a}_2, \dots, \mathbf{a}_n$ とすれば

$$m\mathbf{a} = \sum \mathbf{K}_i = \sum m\mathbf{a}_i = m \sum \mathbf{a}_i \dots\dots\dots (68.4)$$

$$\therefore \mathbf{a} = \sum \mathbf{a}_i$$

即ち多くの力が作用したために生ずる加速度は、夫等の力が單獨に作用して生ずる加速度の和に等しい。

§ 19.2 Newton の第一法則

Newton の第一法則は慣性の法則とも云はれる。力の作用によつて状態が變化されない限り、物体は靜止してゐるか又は一様な直線運動を續ける。

慣性の法則は、言ひ換へれば加速度は力の結果であり、力とともに歇むことを意味してゐる。この概念は既に Galilei (1638) に創まるもので、Newton は他の法則とともに人類創生以來初めて自然の秘鑰を啓いた寶典といはれる “*Philosophiae naturalis principia mathematica*,” (1687) の中に述べてゐる。

力が作用しなければ $\mathbf{K}=0$ とおいて、(68.31) 式を積分すれば

$$\mathbf{M} = \text{const.}$$

或は

$$\mathbf{v} = \text{const.}$$

即ち質点は一定の速度(初めに靜止してゐれば恆に $\mathbf{v}=0$) で直線運

動を續ける。

第一第二の法則には、重力の影響に就いては全く述べてゐないから、是等の法則を理想的に實驗して調べやうといふのには、全く物質のない無究遠に於ける空間か、若しくは Kelvin の考のやうに、地球の中心に穿つた球状の空隙の中で行はなければならない。

§ 19.21 此の法則を應用するにあつて注意すべきことがある。數本の絲の結び目に絲の張力が作用して釣合つてゐるやうな場合、力は釣合つてゐるから合力は零になる。

$$\sum \mathbf{K} = 0$$

即ち

$$m\mathbf{a} = 0$$

m が零でなければ \mathbf{a} は零であるけれども、絲の結び目は質量を零と考へてよいから

$$m = 0$$

従つて \mathbf{a} は必ずしも零であるとは云へない、絲の結び目は必ずしも靜止するとも、一様な運動をするとも云へない。

§ 19.3 D'Alembert の原理

(68.4) の式の右邊を移項すれば

$$\sum \mathbf{K} + (-m\mathbf{a}) = 0 \dots\dots\dots (69)$$

と書ける。

$m\mathbf{a}$ は有効力と稱へられ、それと向きの反對の $(-m\mathbf{a})$ を運動抗力

又は慣性力, K は強制力とも言ふ。

$\sum K$ は実際に質點に作用する力であるが, この式の意味は, 實際に作用する力の外に慣性力を作用させればその合力は零となり質點は釣合の状態に置かれることが知れる。

運動してゐる質點を取り扱ふ代りに, それに假想上慣性力を作用させて, 質點は力の釣合の状態にあると考へることは, 非常に便利である。この原理を **D'Alembert の原理** といひ力學上應用の廣い大切な考へ方である。

§ 19.4 力積

質點 m に或る時間の間續けて力 K が作用すれば質點の運動量が變化する。その運動量の變りによつて力の**力積 J** を測る。

力 K が作用してゐる間中引き續いて變らないとき, 時刻 t_1, t_0 に於ける質點の速度を夫々 v_1, v_0 とすれば

$$J = m(v_1 - v_0) = K(t_1 - t_0) \dots \dots \dots (70.1)$$

もし K が時間の函數ならば

$$J = \int_{t_0}^{t_1} K dt = m \int_{v_0}^{v_1} a dt = m(v_1 - v_0) \dots \dots \dots (70.2)$$

§ 19.5 撃力

極めて短い時間に著るしく大きい力が働く場合がある。例へばバットで球を打つやうな時, 作用する時間は極めて短いので, その間に作用される質點の位置は眼に見えるやうには變らないが運動量は變化する, このやうな力を**撃力**又は**激衝力**といふ。撃力が作用する時は同時に普通の大さの力が作用してゐてもその影響は全く無視してもよい。

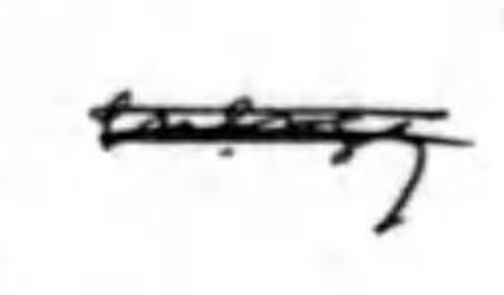
撃力を F とすれば, その力積 J は

$$J = \lim_{\tau \rightarrow 0} \int_t^{t+\tau} F dt$$

で與へられる。

§ 20.1 仕事

質點に力 K が作用してその作用點が δr 變位したとき, 力のする**仕事 δW** は

$$\delta W = K \cdot \delta r \quad W = \int_{P_0}^P K \cdot dY$$
 

で定義される。

曲線に沿つて質點が P_0 から P 迄變位したときは, その曲線は無數に多くの小部分に分け, その小部分の間は變位 δr を直線と見做して差支ない程小さいとすれば, P_0 から P に到る迄にする力の仕事は

$$W = \sum_{(P_0)}^{(P)} K \cdot \delta r$$

極限に於いて積分の形になる。

$$W = \int_{(P_0)}^{(P)} K \cdot dr \dots \dots \dots (71)$$

これは曲線の切線の方向の力の成分の積分で, 仕事は力の線積分として求まる。

もし力が曲線上到る處同一ならば, 積分の記號の外に出すことができるから,

$$W = \mathbf{K} \cdot \int_{(P_0)}^{(P)} d\mathbf{r} = \mathbf{K} \cdot (\mathbf{r} - \mathbf{r}_0)$$

即ち力が一定してゐれば仕事は只初めと終の變位と力のスカラー積である。

力の仕事を考へるときは、質點が P_0 から P に變位するのに要する時間は全く考へてない。速く動いても遅くても、力のする仕事に變りはない。

§ 20.11 力の工率

質點が $\delta\mathbf{r}$ 變位するのに δt 時間かかつたとすれば、 $\frac{\delta\mathbf{r}}{\delta t}$ は單位時間に起る變位の割合である。その極限值 \mathbf{v} と \mathbf{K} とのスカラー積

$$\mathbf{K} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{K} \cdot \frac{d\mathbf{r}}{dt} \dots\dots\dots (72)$$

を力の工率といふ。

力の工率は、單位時間に力のする仕事であるから、 δt 時間にする仕事は $(\mathbf{K} \cdot \mathbf{v}) \delta t$ である。質點が P_0 及び P に於ける時刻を夫々 t_0, t とすれば、力のする仕事は

$$W = \int_{t_0}^t \mathbf{K} \cdot \mathbf{v} dt \dots\dots\dots (72.1)$$

即ち力の工率の時間に關する積分(略して時間積分)で表はされる。

§ 20.3 エネルギー

質點 m が速度 \mathbf{v} で動いてゐる時、 $\frac{1}{2} m v^2$ をその質點の運動のエネルギー(勢力)といふ。

$$T = \frac{1}{2} m v^2 = \frac{1}{2} m v^2 \dots\dots\dots (73)$$

これは初めて Leibniz が $m v^2$ に活力 (vis viva) と云ふ名を與へ、後に Young が energy と名づけた概念に基くもので、Rankine に到つて $\frac{1}{2} m v^2$ に actual energy と云つて、今日の運動のエネルギーと同じ概念を導いたのである。

§ 20.21 T を時間について微分すれば

$$\frac{dT}{dt} = m \mathbf{v} \cdot \frac{d\mathbf{v}}{dt} = m \mathbf{a} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{K} \cdot \mathbf{v} \dots\dots\dots (73.1)$$

即ち運動のエネルギーの變化する割合は力の工率に等しい。書き換へれば

$$dT = \mathbf{K} \cdot \mathbf{v} dt \dots\dots\dots (73.2)$$

従つて運動のエネルギーの増加は、外力の仕事に等しい。

§ 20.22 時刻 t_0 の時質點が速度 \mathbf{v} で運動してゐる。これに力 \mathbf{K} が作用して時刻 t_1 に到つて靜止したとする。

δt 時間内に質點が力に對してする仕事は、力が質點にする仕事と大さは等しく符號は反對であるから

$$-\mathbf{K} \cdot \mathbf{v} \delta t = -m \frac{d\mathbf{v}}{dt} \cdot \mathbf{v} \delta t$$

よつて $t-t_0$ 時間内に質點のする仕事は

$$-\int_{t_0}^t m \mathbf{v} \cdot \frac{d\mathbf{v}}{dt} dt = -\frac{1}{2} m \left[v^2 \right]_{t_0}^t = -\frac{1}{2} m v^2$$

即ち質點が靜止する迄に力に對してする仕事は、現在質點が持つ

てゐる運動のエネルギーに等しい。

§20.23 力が作用して質点の速度が v_0 から v_1 に變つたとすれば、運動のエネルギーの差は

$$T_1 - T_0 = \frac{1}{2} m (v_1^2 - v_0^2)$$

これは力のした仕事に等しい。

力の力積は

$$\mathbf{J} = m(\mathbf{v}_1 - \mathbf{v}_0)$$

運動のエネルギーの差は

$$\frac{1}{2} m (v_1^2 - v_0^2) = \frac{1}{2} m (\mathbf{v}_1 - \mathbf{v}_0) \cdot (\mathbf{v}_1 + \mathbf{v}_0) = \mathbf{J} \cdot \frac{\mathbf{v}_1 + \mathbf{v}_0}{2}$$

即ち力のした仕事は力積と力の働く間の平均速度とのスカラー積に等しい。

§21.1 力の場

地球の外部の空間に於いては、重力は地球の中心からの距離の自乗に逆比例して到る處で一定の大きさを持ち、地球の中心と結ぶ直線上に、向きは中心に向つて働く。又電氣の荷電が存在する空間にては到る處で電氣力が一定の値を持ち向きも定まつてゐるやうに、或る区域内の到る處の點で一定の力が作用するとき、その区域は力の場であるといふ。

§21.2 ポテンシャル

今空間が一定の力の場であつて、質點に作用する力がいつも同

じ場所では同じであれば、 \mathbf{K} は時に無關係に \mathbf{r} の函数として(72.1)の定積分は

$$W = \int_{(P_0)}^{(P)} \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r} = \int_{r_0}^r \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r}$$

となる。

もし線上の任意の點を原點にとり、線に沿つて測つた弧を s とすれば質點の通る路筋についてとつた線積分は

$$W = \int_{r_0}^r \mathbf{K} \cdot \frac{d\mathbf{r}}{ds} ds = \int_{s_0}^s \mathbf{K} \cdot ds$$

となる。

$-\mathbf{K}$ は力場の力に釣合ふ慣性力であるから、

$$-\int_{s_0}^s \mathbf{K} \cdot ds$$

は、力の釣合を破らないで、即ち實在する力の状態を擾さないやうに、無限に遅く s_0 から s_1 迄質點を動かすとき力に對してする仕事である。

これは力に對してする仕事であるから、運動のエネルギーと同じ性質の量で、位置のエネルギーと呼ばれる。

$$V = -\int \mathbf{K} \cdot ds \dots \dots \dots (74)$$

と置けば、 V は位置を表はす坐標だけの函数で、時間は含まれてゐない。 V を力のポテンシャルといひ、力はこれによつて定める

ことができる。積分の下根は任意に擇んでよい(第二編参照)。

次に仕事と位置のエネルギーとの關係を求めれば

$$W = \int_{s_0}^{s_1} \mathbf{K} \cdot d\mathbf{s} = -(V_1 - V_0) \dots \dots \dots (74.1)$$

力に對してすることのできる仕事は、その質點のもつ位置のエネルギーに等しい。

§ 21.3 力の保存系

運動の方程式

$$m \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = \mathbf{K}$$

の兩邊に $d\mathbf{r}$ をスカラー的に乗すれば

$$m \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} \cdot \frac{d\mathbf{r}}{dt} dt = \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r}$$

即ち

$$\frac{1}{2} \frac{d}{dt} \left[m \left(\frac{d\mathbf{r}}{dt} \right)^2 \right] dt = \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r}$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{m v^2}{2} \right) dt = \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r}$$

もし質點に作用する外力 \mathbf{K} が只ポテンシャルで定められるもの許りであれば、右邊を積分すれば $-V$ になるから

$$\frac{m v^2}{2} + V = \text{const.}$$

運動のエネルギーと位置のエネルギーとの和が、運動してゐる間一定であるといふ意味をもつてゐる。即ち**エネルギー保存の原**

理の一つの形でこのやうな力を**保存系の力**といひ、その場合には力はポテンシャルによつてのみ與へられる。更に悉しくは第二編で調べることにする。

§ 21.31 滑らかな面の上の運動

滑らかな面の上を質點が運動するときは、面が質點に及ぼす力 \mathbf{R} の方向は、常にその面に垂直であるから、 \mathbf{R} が保存力であるかないかに拘らず、變位 $\delta \mathbf{s}$ について力のする仕事は零である。

$$\mathbf{R} \cdot \delta \mathbf{s} = 0$$

従つて質點のエネルギーの増減には關係しないから、質點のエネルギーは面が存在しないで運動してゐる場合と變りない。

例へば滑らかな面の上を、重力の作用によつてのみ下降する質點の運動では、それに働く力 \mathbf{K} は

$$\mathbf{K} = -m \mathbf{g}$$

\mathbf{g} は重力の加速度である。

直交軸をとつて、 Z 軸は鉛直に上方に向ふとすれば、力の直角成分は

$$X=0, \quad Y=0, \quad Z=-mg$$

故に

$$\int \mathbf{K} \cdot d\mathbf{s} = - \int mg dz = -mgz + \text{const.}$$

z_0 の高さから z_1 迄降つたとすれば

$$V = mg(z - z_0)$$

これは面の上に拘束されずに、單に質點が z_0 から z_1 迄自由に降

下した場合のものと變りない。

§ 22.1 角運動量

運動量の原點に關する能率を角運動量 \mathbf{H} と稱へる。

$$\begin{aligned} \mathbf{H} &= \mathbf{r} \times \mathbf{M} \\ &= m \mathbf{r} \times \mathbf{v} \dots \dots \dots (75) \end{aligned}$$

§ 22.11 角運動量が時間に対して變る割合は

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{H}}{dt} &= \frac{d}{dt} (m \mathbf{r} \times \mathbf{v}) \\ &= m \frac{d\mathbf{r}}{dt} \times \mathbf{v} + m \mathbf{r} \times \frac{d\mathbf{v}}{dt} \\ &= \mathbf{r} \times m \frac{d\mathbf{v}}{dt} = \mathbf{r} \times \mathbf{K} \dots \dots \dots (75.1) \end{aligned}$$

即ち原點に關する力の能率に等しい。

§ 22.12 もし力が動徑に平行に働くならば

$$\mathbf{r} \times \mathbf{K} = 0$$

従つて

$$\frac{d\mathbf{H}}{dt} = 0$$

$$\mathbf{H} = \text{const.}$$

\mathbf{H} は時が経つても變らない。大き許りでなく向きも方向も變らないから、 \mathbf{H} は恆に或る定まつた平面に垂直である。

これは又

$$\mathbf{r} \times \mathbf{v} = \text{const.}$$

なることを意味してゐる。即ち面積速度

$$\mathbf{A} = \text{const.}$$

であつて、質點の運動は一定の平面内に限られ、その動徑は等時間内に等しい面積を劃く (§ 23.1 比較)。

§ 22.13 (例) 普通の解析法と比較するためにベクトルを成分にわけて證明してみよう。

力の直角成分を (X, Y, Z) 、動徑を (x, y, z) とすれば、力は動徑に平行することは

$$X = K \frac{x}{r}, \quad Y = K \frac{y}{r}, \quad Z = K \frac{z}{r}.$$

角運動量の直角成分を (H_x, H_y, H_z) とすれば

$$H_x = m(y\dot{z} - z\dot{y}), \text{ etc.}$$

$$\therefore \frac{dH_x}{dt} = m(y\ddot{z} - z\ddot{y})$$

$$= yZ - zY$$

$$= y \left(K \frac{z}{r} \right) - z \left(K \frac{y}{r} \right) = 0$$

故に

$$H_x = m(y\dot{z} - z\dot{y}) = \text{const} = m C_1 (\text{と置く})$$

同様にして

$$H_y = m(z\dot{x} - x\dot{z}) = \text{const} = m C_2$$

$$H_z = m(x\dot{y} - y\dot{x}) = \text{const} = m C_3$$

この三式に夫々 x, y, z を乗じて加へれば

$$C_1 x + C_2 y + C_3 z = 0$$

即ち質點の運動は一平面内に限られてゐる。

Z 軸をこの平面に垂直にとり、原點を面上に擇めば、その面の方程式は

$$z=0$$

又

$$C_1=C_2=0$$

$$C_3=x\dot{y}-y\dot{x}$$

平面極坐標に書き換へれば

$$x=r \cos \varphi, \quad y=r \sin \varphi$$

よつて

$$C_3=r^2 \dot{\varphi}=vp=\text{const.}$$

p は原點から速度の作用線に樹てた垂線の長さで、 vp は面積速度の大きさで、面積速度が一定であることがわかる。

§23.1 中心力

質點に働く力が、恆に或る一點と質點とを結びつける線上に働くとき、力を**中心力**といひ、その點を**力の中心**といふ。力の大きさは中心からの距離 r の函數 $f(r)$ として表はせることが多い。

力の中心を原點にとつて、質點の動徑を \mathbf{r} 、その單位ベクトルを \mathbf{r}_1 とすれば、運動の方程式は

$$\left. \begin{aligned} m \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} &= \mathbf{K} \\ \mathbf{K} &= \mathbf{r}_1 f(r) \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (76)$$

である。

\mathbf{K} は中心に向ふ場合(引力)と、中心と反對に向ふ場合(斥力)とある

が、いづれも \mathbf{r} に平行であるから、前章の定理によつて角運動量は不變でなければならない。

$$\mathbf{H}=\text{不變}$$

従つて

$$\mathbf{A}=\frac{d\mathbf{S}}{dt}=\text{不變}$$

中心力が作用する場合、質點の運動は(1)一平面内に限られ、(2)面積速度は變らない。

§23.11 運動の方程式の兩邊に $d\mathbf{r}$ をスカラー的に乗すれば

$$\mathbf{K} \cdot d\mathbf{r} = f(r) \mathbf{r}_1 \cdot d\mathbf{r}$$

然るに

$$d(r^2) = 2\mathbf{r} \cdot d\mathbf{r} = 2r dr$$

よつて

$$\mathbf{r}_1 \cdot d\mathbf{r} = dr$$

故に

$$\mathbf{K} \cdot d\mathbf{r} = f(r) dr$$

これを積分すれば

$$\begin{aligned} V &= -\int \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r} = -\int f(r) dr \\ &= C - \int f(r) dr \end{aligned}$$

即ち中心力はポテンシャルをもつてゐる。 C は積分常數である。

(§21.3) により

$$m \frac{v^2}{2} - \int \mathbf{K} \cdot d\mathbf{r} = \text{const.}$$

即ち中心力は保存系の力である。

§ 23.12 $f(r)$ が負か正かによつて、力は中心に向ふか反対の向きをとるか、二つに分れる。前者は引力、後者は斥力である。

$$f(r) > 0 \quad \text{斥力}$$

$$f(r) < 0 \quad \text{引力}$$

特に重要なのは、力が距離に比例する場合と、距離の自乗に逆比例する場合である。

$$f(r) \propto r$$

$$f(r) \propto \frac{1}{r^2}$$

§ 23.2 楕圓調和運動

力は恒に中心に向ひ、大きさは距離に比例すれば

$$\frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = -\kappa \mathbf{r} \dots \dots \dots (77)$$

κ が正の数ならば調和運動といふ。

$2 \frac{d\mathbf{r}}{dt}$ をスカラー的に乗すれば

$$2 \frac{d\mathbf{r}}{dt} \cdot \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = -2\kappa \frac{d\mathbf{r}}{dt} \cdot \mathbf{r}$$

C を積分常数とすれば、この積分は

$$\left(\frac{d\mathbf{r}}{dt}\right)^2 = v^2 = C - \kappa r^2 \dots \dots \dots (77.1)$$

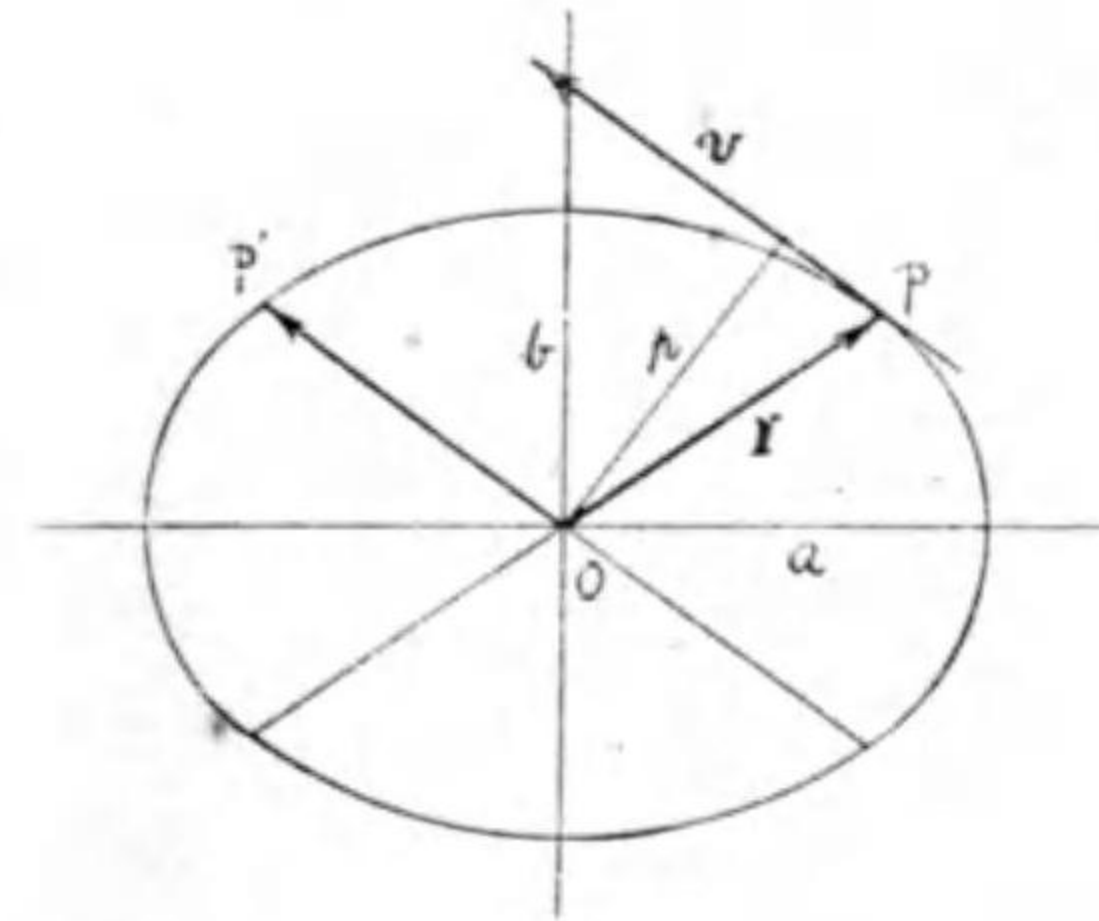
面積速度の大きさを $\frac{h}{2}$ とおけば

$$\frac{h}{2} = \left| \frac{d\mathbf{S}}{dt} \right| = |\mathbf{r} \times \mathbf{v}|$$

であるから、(77.1) を h^2 で割れば

$$\frac{v^2}{h^2} = \frac{1}{p^2} = \frac{1}{h^2} (C - \kappa r^2)$$

第六十二圖



これは p をパラメーターとする楕圓の方程式である。

主軸を a, b とする楕圓の式

$$\frac{1}{p^2} = \frac{a^2 + b^2 - r^2}{a^2 b^2}$$

と比較すれば

$$C = \kappa(a^2 + b^2)$$

$$h = \sqrt{\kappa} ab$$

で與へられ、質点は楕圓調和運動をする。

P の位置に於いて質点の速さ v は

$$v^2 = \kappa(a^2 + b^2 - r^2) = \kappa \overline{OP'}^2$$

$\overline{OP'}$ は \overline{OP} に共轭な半徑速度は

$$v = \sqrt{\kappa} \overline{OP'}$$

(§17.42) に於いて求めたものである。

面積速度で楕圓の全面積を割れば、楕圓の周を一回するのに要する週期 τ が求まる。

$$\tau = \frac{\pi ab}{\frac{h}{2}} = \frac{2\pi}{\sqrt{\kappa}}$$

即ち $\sqrt{\kappa}$ は角速度の大きさに當るものである。週期は κ の値のみによつて定まるので、楕圓の大小 a, b には全く無關係なことに注意しなければならない。

運動の方程式は第二階の微分方程式であるから、その一般解は

$$\mathbf{r} = \mathbf{a} \cos nt + \mathbf{b} \sin nt \dots\dots\dots (78)$$

とおける。 \mathbf{a}, \mathbf{b} は普通の積分常数のやうに、積分したことによつて入つてくるベクトル常數で運動の最初の條件で定まり、 n はこの式を微分して p の式と比較すれば

$$n^2 = \kappa$$

として定まる。

\mathbf{r} の表はす軌跡は (§ 17.42) の注意で述べたやうに、ベクトル $2\mathbf{a}, 2\mathbf{b}$ を邊とする平行四邊形に内接する楕圓である。

§ 23.3 單振動

質點の運動が一直線上に限られてゐるときは單振動であつて、運動の方程式は單に

$$\ddot{s} = -\kappa s$$

その一般解は

$$s = a \cos(\sqrt{\kappa}t + \epsilon)$$

である。

共面でない任意の三つのベクトル $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ に関して \mathbf{r} を表はせば

$$\mathbf{r} = x\mathbf{a} + y\mathbf{b} + z\mathbf{c}$$

であるから、楕圓調和運動の方程式は、その軸の方向の成分について

$$\ddot{x} = -\kappa x$$

$$\ddot{y} = -\kappa y$$

$$\ddot{z} = -\kappa z$$

即ち三つの任意の單振動を合成したものと見做せる。

§ 23.4 非週期運動

質點に働く力が斥力で、大きさが距離に比例するときは、不安定な釣合の位置の近くの運動になる。運動の方程式は

$$\frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2} = \kappa\mathbf{r} = n^2\mathbf{r} \dots\dots\dots (79)$$

これは

$$\mathbf{r} = \mathbf{a}e^{nt} + \mathbf{b}e^{-nt}$$

とおけば満足する。即ち \mathbf{a}, \mathbf{b} を漸近線とする双曲線である。

初めの條件が適當に擇ばれた時は、 $\mathbf{a}=0$ となり質點は漸近的に釣合の位置 ($\mathbf{r}=0$) に近づくが、さもなければ \mathbf{r} は終に無限大になる。今はこれ以上悉しくは調べないでおかう。

§ 23.5 惑星の運動

地球から見た惑星の見懸けの運動は、略ぼ周轉圓の運動で説明されることは述べたが、太陽のみの引力に作用され、他の惑星の影響を考へない場合の惑星を質點としての運動を研究しよう。三つの質點が互に引力を及ぼしてゐる場合は、所謂三體運動であつ

て、茲に二世紀に亘つて數學者を悩したが未だ完全な解の得られないものである。

萬有引力の作用により、力は距離の自乗に逆比例する引力であるときの運動の方程式は

$$\frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = -\frac{\kappa}{r^2} \mathbf{r}_1 \dots \dots \dots (80)$$

面積速度の二倍を求めると

$$\mathbf{r} \times \mathbf{v} = r^2 \omega \mathbf{k} = h \mathbf{k}$$

\mathbf{k} は軌道面(運動が拘束されてゐる平面)に樹てた單位法線ベクトルである。

$\frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2}$ をベクトル的に乗じて κ で割れば

$$\frac{1}{\kappa} \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} \times h \mathbf{k} = -\frac{\mathbf{r}_1}{r^2} \times (r^2 \omega \mathbf{k}) = -\omega \mathbf{r}_1 \times \mathbf{k} \\ = \omega \mathbf{s}_1$$

\mathbf{s}_1 は \mathbf{r}_1 に垂直に、軌道面内にある單位ベクトルで、 $\mathbf{s}_1, \mathbf{r}_1, \mathbf{k}$ は右旋系を形づくるものとする。

即ち (§18.41) により

$$\omega \mathbf{s}_1 = \frac{d \mathbf{r}_1}{dt}$$

よつて

$$\frac{1}{\kappa} \frac{d}{dt} \left(\frac{d \mathbf{r}}{dt} \times h \mathbf{k} \right) = \frac{d \mathbf{r}_1}{dt}$$

t について積分すれば

$$\frac{1}{\kappa} \mathbf{v} \times h \mathbf{k} = \mathbf{r}_1 + e \mathbf{a}_1$$

$e \mathbf{a}_1$ はベクトル積分常數である。

\mathbf{r} と \mathbf{a}_1 との間の角を θ とすれば

$$\mathbf{r} \cdot \mathbf{a}_1 = r \cos \theta$$

であるから、上式の兩邊に \mathbf{r} をスカラー的に乗すれば

$$r(1 + \cos \theta) = \frac{1}{\kappa} \mathbf{r} \cdot (\mathbf{v} \times h \mathbf{k}) \\ = \frac{h}{\kappa} (\mathbf{r} \times \mathbf{v}) \cdot \mathbf{k} = \frac{h^2}{\kappa} \mathbf{k} \cdot \mathbf{k} \\ = \frac{h^2}{\kappa} = l \quad (\text{とおけば})$$

$$\frac{l}{r} = 1 + e \cos \theta$$

これは e を離心率として、 $l = \frac{h^2}{\kappa}$ を準線とする二次曲線の方程式である。

即ち $e \leq 1$ に従つて、楕圓、拋物線又は双曲線となる。

§23.51 次に e と他の量との關係を求めよう。

$$\frac{1}{\kappa} \mathbf{v} \times h \mathbf{k} = \mathbf{r}_1 + e \mathbf{a}_1$$

\mathbf{r}_1 を移項して兩邊を自乗すれば

$$e^2 = (e \mathbf{a}_1)^2 = \left(\frac{1}{\kappa} \mathbf{v} \times h \mathbf{k} - \mathbf{r}_1 \right)^2 \\ = \frac{v^2 h^2}{\kappa^2} - 2 \frac{1}{\kappa} [\mathbf{v}, h \mathbf{k}, \mathbf{r}_1] + 1$$

然るに前節により

$$[\mathbf{r}, \mathbf{v}, \mathbf{k}] = h$$

よつて

$$[\mathbf{v}, h \mathbf{k}, \mathbf{r}_1] = \frac{h^2}{r}$$

$$\therefore e^2 - 1 = \frac{v^2 h^2}{\kappa^2} - 2 \frac{h^2}{\kappa r} = \frac{h^2}{\kappa^2} \left(v^2 - 2 \frac{\kappa}{r} \right)$$

即ち $e \leq 1$ に従つて $v^2 \leq 2 \frac{\kappa}{r}$

結局運動の初めに於いて初速 v_0 が

- (1) $v_0^2 < 2 \frac{\kappa}{r_0}$ ならば楕圓軌道を取り惑星か週期的彗星となり
- (2) $v_0^2 = 2 \frac{\kappa}{r_0}$ ならば拋物線
- (3) $v_0^2 > 2 \frac{\kappa}{r_0}$ ならば双曲線で、(2) (3) はともに非週期的彗星になる。

$2 \frac{\kappa}{r_0}$ は萬有引力の常數にあたる。そして軌道の離心率は

$$e^2 = \frac{h^2}{\kappa} \left(\frac{v_0^2}{\kappa} - \frac{2}{r_0} \right) + 1$$

から定められる。

§ 23.52 Kepler の法則

Newton の萬有引力の法則の發表前約六十年 Johann Kepler は惑星の運行に関する法則 — 第一第二法則は 1609 年に、第三法則は 1619 年に發表した。

- (第一法則) 惑星は太陽を一つの焦點とする楕圓軌道を劃く。
- (第二法則) 太陽から惑星にひいた動徑は、等時間に等面積を劃く。
- (第三法則) 惑星の週期の自乗は、太陽からの平均距離の三乗に比例する。

第一法則は既に前節の證明により、第二法則は一般に中心力の場合に歸して明かであるから、茲には只第三法則を調べればすむ。

さて週期は楕圓の面積 πab を面積速度の大きさ $\frac{h}{2}$ で割つたものであるから

$$\begin{aligned} \tau &= \frac{\pi ab}{\frac{h}{2}} = \frac{2\pi a^2 \sqrt{1-e^2}}{h} \\ &= \frac{2\pi a^3}{\sqrt{\kappa m}} \end{aligned}$$

即ち

$$\tau^2 \propto a^3$$

これは勿論近似的の値であつて、嚴密には補正をしなければならぬ。

§ 24.1 彈道學

空氣中に投げ上げられた物體の運動は、運動學で調べたやうに拋物線を劃くが、實際にあつては空氣の抵抗を無視することはできないから拋物線ではなくなる。

砲彈などは發射するときに迴轉を與へるから、質點の運動ではないが、假りに質點としても、空氣の抵抗、空氣の密度の變化、空氣の渦風等の影響が著るしく大きい。

空氣の及ぼす抵抗力の大きさ R だけでも、彈丸の直徑 d の自乗と速さの函數 $f(v)$ に比例する。

$$R = n d^2 f(v)$$

n は節減係數と呼ばれる量で、空氣の密度、彈丸の形によつて異ふ常數である。 $f(v)$ は速さの遅いときは v に比例し、速かなときは v

の自乗に比例する。抵抗力の向きは常に速度を減じるやうに速度と反対の向きに起る。

§ 24.11 実際問題には地球の自轉も考へねばならないから、砲彈の發射された面も變つてくるが、茲には一定であるとして、只空氣の抵抗力が速度に比例するならば、運動の方程式は

$$\frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = \mathbf{g} - \mu \frac{d\mathbf{r}}{dt} \dots\dots\dots (81.1)$$

μ は摩擦係數で正の値をとる。

X 軸を發射面内に水平に、 Z 軸を垂直に上方にとれば

$$\begin{aligned} \ddot{x} &= -\mu \dot{x} \\ \ddot{z} &= -g - \mu \dot{z} \end{aligned}$$

彈丸の初速 ($t=0$ の時) を $\mathbf{v}_0 (u_0, 0, w_0)$, 砲口を原點にとれば、この微分方程式の解は

$$\begin{aligned} x &= \frac{u_0}{\mu} (1 - e^{-\mu t}) \\ z &= -\frac{g}{\mu} + \left(\frac{w_0}{\mu} + \frac{g}{\mu^2} \right) (1 - e^{-\mu t}) \end{aligned}$$

この二つの式から t を消去すれば、彈道の形が定まる。

§ 24.12 空氣の抵抗が速度の自乗に比例するときは次の式に據るべきで

$$\frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} = \mathbf{g} - \mu \left(\frac{d\mathbf{r}}{dt} \right)^2 \frac{d\mathbf{r}}{ds} \dots\dots\dots (81.2)$$

$\frac{d\mathbf{r}}{ds}$ は單位切線ベクトルである。この方程式は茲では扱はないでおく。

§ 25.0 質點振子

質點振子として考へられるものには、單振子、球面振子、擺線(サイクロイド)振子等がある。その中二三を調べてみよう。

§ 25.1 單振子

質點の質量に較べて質量を無視することのできる細い絲のさきに質點のつけてある振子で、振幅が到つて小さい振動の時を單振子といふ。

絲の張力を \mathbf{S} とすれば、質點に働く力 \mathbf{K} は

$$\mathbf{K} = \mathbf{S} + m\mathbf{g}$$

質點は長さ l の絲で結びつけられて、支點 O を中心とした圓弧の上を動く。圓の切線方向にとつた力の成分を K_t , 絲の方向の成分を K_n , 鉛直線からの傾を θ とすれば

$$\begin{aligned} K_t &= -mg \sin \theta \\ K_n &= S - mg \cos \theta \end{aligned}$$

質點の上下運動は極めて小さいので、只 O の廻りの廻轉運動だけでよいとすれば、運動の方程式は

$$\begin{aligned} 0 &= S - mg \cos \theta \\ ml \frac{d^2 \theta}{dt^2} &= -mg \sin \theta \end{aligned}$$

θ は極めて小さく θ の二次以上の項は無視できるとすれば

$$\begin{aligned} S &= mg \\ \frac{d^2 \theta}{dt^2} &= -\frac{g}{l} \theta \end{aligned}$$

第六十三圖



第一の式により糸の張力は振動中常に一定であることがわかる。第二の式は $\frac{g}{l} = n^2$ とおき、 $t=0$ の時、 $\theta = \alpha$, $\dot{\theta} = 0$ 即ち質点が静止の位置から振動するとすれば

$$\theta = \alpha \cos nt$$

となる。 α は振幅で、振動の週期 τ_1 は nt が 2π 増す間の時間であるから

$$\tau_1 = \frac{2\pi}{n} = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}}$$

単振子は、振幅が小さいといふ假定のもとに、週期は振幅や質点の質量に無関係である。これを単振子の等時性といふ。

$t=0$ の時、質点が釣合の位置にゐて、 $\theta=0$, $\dot{\theta}=0$ ならば

$$\theta = \alpha_0 \cos n(t - \tau_1)$$

といふ形になる。 α_0 は振幅で、 $n(t - \tau_1)$ は位相、 $n\tau_1$ は位相差と呼ばれる。

§ 25.2 球面振子

θ が相當に大きくて、 θ の自乗以上が無視できなければ、運動の方程式は

$$ml \left(\frac{d\theta}{dt} \right)^2 = S - mg \cos \theta$$

$$\frac{d^2 \theta}{dt^2} = -n^2 \sin \theta$$

§ 25.21 この第二の式は $2\dot{\theta}$ を乗じて積分すれば

$$\left(\frac{d\theta}{dt} \right)^2 = 2n^2 \cos \theta + C$$

C は最初の条件によつて定まる。 $t=0$ の時 $\theta = \alpha$, $\dot{\theta} = 0$ として式を纏めれば

$$\frac{d\theta}{dt} = \pm 2n \sqrt{\sin^2 \frac{\alpha}{2} - \sin^2 \frac{\theta}{2}}$$

$\sin \frac{\theta}{2} = \sin \frac{\alpha}{2} \sin \varphi$ とおいて、 θ を φ に換へて積分すれば

$$nt = \pm \int_{\varphi_0}^{\varphi} \frac{d\varphi}{\sqrt{1 - \kappa^2 \sin^2 \varphi}} \dots \dots \dots (82)$$

t は φ が φ_0 から φ 迄變るに要する時間である。

こゝに

$$\kappa = \sin \frac{\alpha}{2} < 1$$

いま

$$F(\varphi, \kappa) = \int_0^{\varphi} \frac{d\varphi}{\sqrt{1 - \kappa^2 \sin^2 \varphi}} \dots \dots \dots (83)$$

とおけば

$$nt = \pm \{F(\varphi, \kappa) - F(\varphi_0, \kappa)\}$$

と書ける。

$F(\varphi, \kappa)$ は第一種楕圓積分、 κ はその率、 φ は振幅と呼ばれる。

$F(\varphi, \kappa)$ はその定義からわかるやうに

$$F(0, \kappa) = 0, \quad F(-\varphi, \kappa) = -F(\varphi, \kappa)$$

$\varphi = \frac{\pi}{2}$ の時 $F\left(\frac{\pi}{2}, \kappa\right) = K(\kappa)$ 又は $F_1(\kappa)$ と書いて第一種完全楕圓積分といふ。

(註) 楕圓積分は楕圓函數の一種で Legendre の研究したものである。

楕圓函数の研究の方法は大別して, Legendre, Jacobi, Abel のとつた方法と Weierstrass 等の方法とに分れる; 一般に $Q(x)$ が x の四次函数の時, $\int \frac{dx}{\sqrt{Q(x)}}$ を適當に變形すれば, Legendre 或は Weierstrass の基準の形に導ける。是等の研究は此の書物の使命の外になるから讀者は Cayley 或は Greenhill の “Elliptic functions”, Whittaker の “Modern Analysis”, 積分の書物では Edward の “Integral Calculus, vol. II” 等適當な書物に就いて研究されたい。

§ 25.22 第 64 圖の C に於いて $t=t_0$, $\theta=0$, 従つて $\varphi=0$ ならば, $t_0 > 0$ であるから

$$nt_0 = F(\varphi_0, \kappa)$$

故に

$$nt = F(\varphi_0, \kappa) - F(\varphi, \kappa)$$

$$\therefore n(t-t_0) = -F(\varphi, \kappa)$$

§ 25.23

$$\frac{d\theta}{dt} = 2n\kappa \sqrt{1-\sin^2\varphi}$$

A, A' にて

$$\dot{\theta} = 0, \quad \text{従つて} \quad \sin\varphi = \pm 1$$

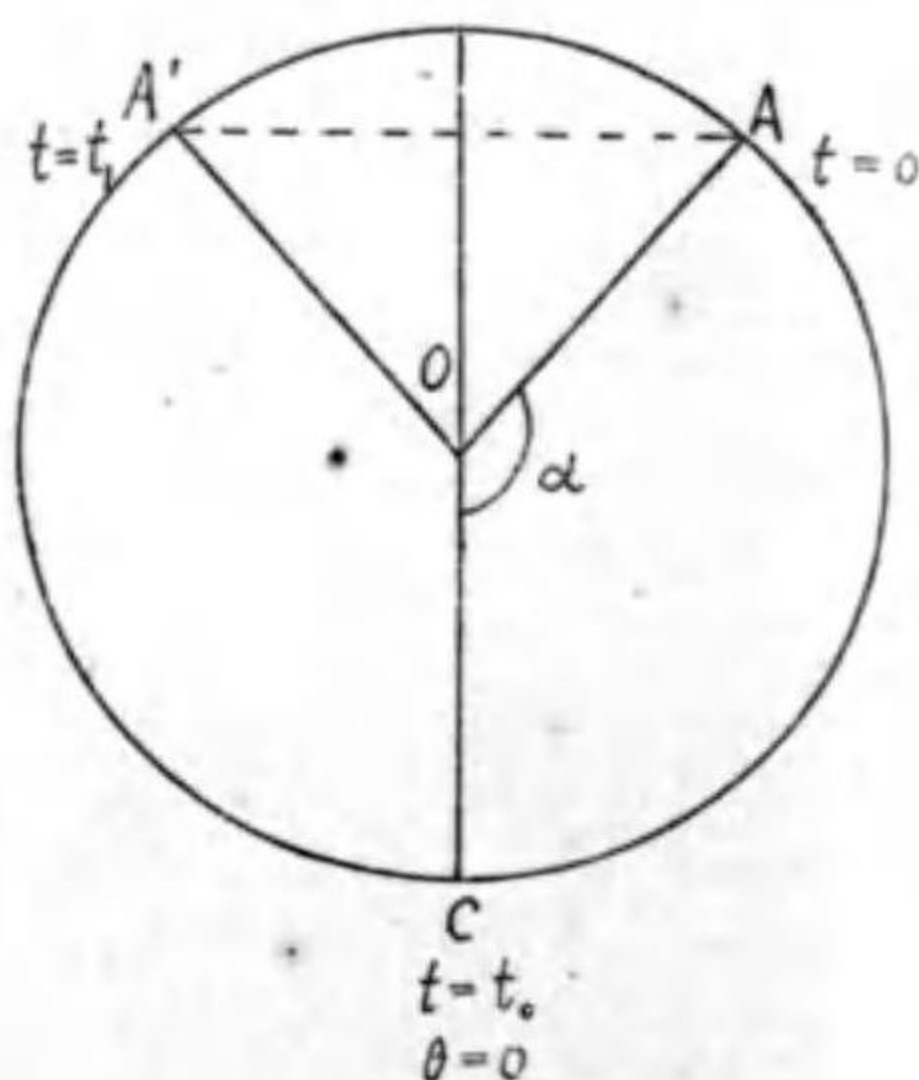
A' にては

$$t=t_1, \quad \varphi = -\frac{\pi}{2}$$

$$\therefore n(t_1-t_0) = -F\left(-\frac{\pi}{2}, \kappa\right)$$

$$= F\left(\frac{\pi}{2}, \kappa\right) = K(\kappa)$$

第 六 十 四 圖



A から A' に到り又 A に戻る迄の時間は振子の週期 τ で, C から A' に達する時間の四倍かゝるから

$$\tau = \frac{4}{n}(t_1-t_0)$$

$$= 4\sqrt{\frac{l}{g}} K(\kappa)$$

$K(\kappa)$ の表は Legendre の “Traité des Fonctions Elliptiques” に初めて載せられたが, Smithsonian Physical Table (p. 69) 又は Silberstein “Synopsis of Applicable Mathematics with Tables” (p. 160) 等によつて計算すればよい。

§ 25.24 糸の張力は, 運動の方程式の第一のものから

$$S = mg \cos \theta + ml \left(\frac{d\theta}{dt}\right)^2$$

然るに

$$l \left(\frac{d\theta}{dt}\right)^2 = 2g \cos \theta + C$$

故に

$$S = m(3g \cos \theta + C)$$

もし $\theta = \alpha$ の時 $\dot{\theta} = 0$ ならば

$$S = mg(3 \cos \theta - 2 \cos \alpha)$$

§ 25.3 擺線振子

質點が鉛直面内の滑らかな曲線上を運動してゐるとすれば, 質點の受ける力 \mathbf{K} は

$$\mathbf{K} = \mathbf{R} + m\mathbf{g}$$

R は曲線の及ぼす抗力で、曲線は滑らかであるから R は恆に曲線の法線の方に作用し、曲率の中心に向ふときを正とする。

曲線の切線の方及び法線の方の成分を夫々 K_t, K_n とすれば

$$K_t = -mg \sin \psi$$

$$K_n = R - mg \cos \psi$$

ψ は切線と水平にとつた X 軸とのつくる角度である。

曲線の上の任意の點から測つた弧の長さ s を變數にとり、質點の速さを v 、曲率半徑を ρ とすれば、運動の方程式は

$$mv \frac{dv}{ds} = -mg \sin \psi$$

$$\frac{v^2}{\rho} = R - mg \cos \psi$$

即ち

$$\frac{d^2s}{dt^2} = -g \sin \psi$$

$$R = mg \cos \psi + \frac{v^2}{\rho}$$

§ 25.31 ψ が極めて小さい間は、曲線が水平になる點を原點にとれば、

$$\frac{d^2s}{dt^2} = -g \psi = -g \frac{s}{\rho_0}$$

ρ_0 は原點に於ける曲率半徑で、恰も絲の長さ ρ_0 の單振子の振動と同等になる。

§ 25.32 もし曲線 $s = k \sin \psi$ の上を質點が動く時は、 ψ の大きさに拘らず

$$\frac{d^2s}{dt^2} + \frac{g}{k} s = 0$$

となつて、全く單振動と同じになる。

$s = k \sin \psi$ は擺線の内陰方程式であつて、質點が擺線の上を動く時振動の週期 τ は

$$\tau = 2\pi \sqrt{\frac{k}{g}}$$

即ち振幅に拘らず等時性を保つことがわかる、この性質は初めて Huygens が發見した。

擺線の縮閉線(曲率の中心の軌跡)は又擺線になることを利用して擺線振子を作ることができる。擺線の形の曲線の上を質點を動かさずに、二つの擺線の弧の上に振子の絲が纏はるやうな装置にする。

§ 26.0 假設變位

一つの質點に多くの力が作用してゐるものにも拘らず、質點が運動しないことがある。その時は質點が釣合の状態にあつて、外力の合力は零である。釣合つてゐる力を取扱ふ力學は靜力學で即ち

$$\mathbf{K} = \sum \mathbf{K}_v = 0$$

になる場合を扱ふ。

§ 26.1 假設變位又は假設仕事の原理

任意のベクトル q と釣合の力の合力とのスカラー積は、恒に K が零であるから

$$K \cdot q = 0$$

でなければならない。

今質点を釣合の位置から、力の釣合が破れない範囲内で、假りに極めて少し變位させたものと想像して、その假設上の變位を δ とすれば

$$K \cdot \delta s = 0 \dots\dots\dots (84)$$

この式は、假想上の變位にあつて、力のする假設的の仕事が零になることを示してゐる。つまり逆に言へば質點に假想上少さい變位を行つた時假設仕事为零になるならば、力は釣合つてゐると見ることができる。

§ 26.11 D'Alembert の原理

質點に作用する強制力 K に、その反對の向きに慣性力即ち運動抗力 ($-m\mathbf{a}$) を働かせたとすれば、質點は釣合の状態にあると考へられることは、既に (§ 19.3) で述べた D'Alembert の原理である。

$$K - m\mathbf{a} = 0$$

この原理によつて、運動してゐる質點を靜力學の問題の範囲にもつて來て取り扱へる。

これに假設變位を施せば

$$(K - m\mathbf{a}) \cdot \delta s = 0 \dots\dots\dots (85)$$

§ 26.2 拘束された運動

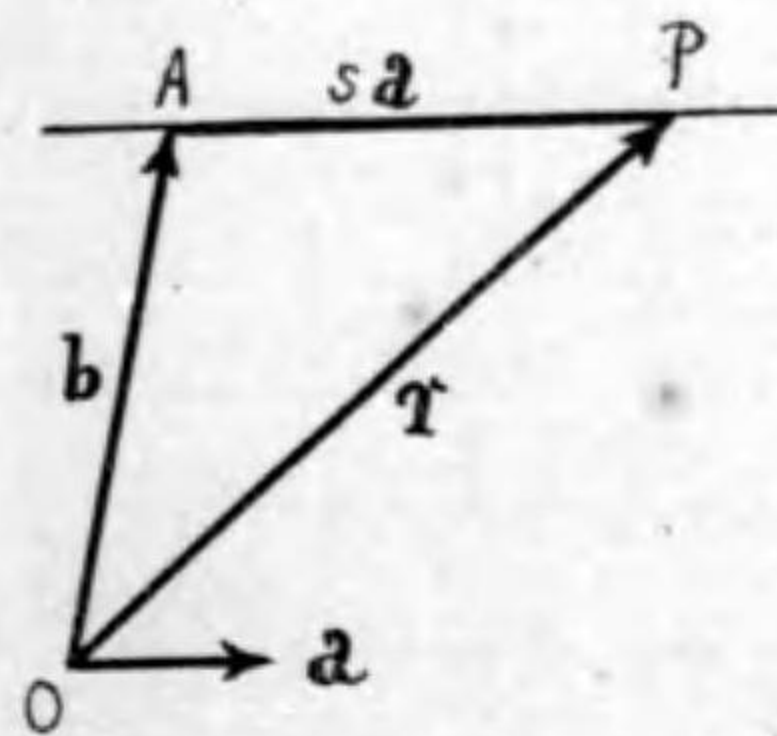
質點の運動が或る特別な表面或は線の上に限られてゐることがある。この種の運動を拘束運動といふ。

その制限された面或は線を表はす式を幾何式或は拘束(條件)式といふ。

例へば質點の運動が A 點を過るベクトル \mathbf{a} に平行な直線上に限られてゐる時は、質點の動徑 \mathbf{r} は恒に

$$\mathbf{r} = \mathbf{b} + s\mathbf{a} \dots\dots\dots (86)$$

第六十五圖



の條件を満足しなければならない。 s はパラメーターで正又は負の数、 \mathbf{b} は $s=0$ の時の動徑で、この式は \mathbf{a} に平行な直線の方程式である。

もし質點の運動が、半径 a の球面上に限られてゐるならば、

$$r^2 = a^2 \dots\dots\dots (87)$$

の條件を動徑 \mathbf{r} は満足することが必要である。

何等の制限のない自由運動と違ひ拘束運動に於いては、假設變位は自由運動のやうに全く自由にとることはできない。假設變位 δs はこの條件式を満足するといふ制限の下に勝手にとる。

即ち直線上の運動では、假設變位が \mathbf{a} と同方向であるためには

$$\delta s = \mathbf{a} \delta s \dots\dots\dots (86.1)$$

でなければならないし、球面上の運動にては、 δs は球面を離れてとることはできない。恒に球面上にあるためには

$$\delta s \cdot \mathbf{r} = 0 \dots\dots\dots (87.1)$$

即ち δs を \mathbf{r} に直角にとらなければならない。

これを應用した定理は第二編に於いて更に調べることにしよう。

第八章 質点系の力学

§27.1 反作用の法則

二つの質点 m_A と m_B との質量の比は、相互の作用によつて生ずる加速度の大きさの比に逆比例する

$$|\mathbf{a}_A| : |\mathbf{a}_B| = m_B : m_A$$

今 B が A に作用する力を $\mathbf{K}_A(B)$ で表はせば

$$m_A \mathbf{a}_A = \mathbf{K}_A(B)$$

逆に A が B に作用する力 $\mathbf{K}_B(A)$ は

$$m_B \mathbf{a}_B = \mathbf{K}_B(A)$$

この二つの力は大きさが等しい

先づ A を主にして考へれば $\mathbf{K}_B(A)$ は作用の力であり、 $\mathbf{K}_A(B)$ は反作用の力である。

Newton の運動の第三法則によれば、「作用と反作用とは大きしく向きは反対」であるから

$$\mathbf{K}_B(A) = -\mathbf{K}_A(B)$$

即ち

$$\mathbf{K}_A(B) + \mathbf{K}_B(A) = 0$$

これを略して

$$\mathbf{K}_{AB} + \mathbf{K}_{BA} = 0$$

と書くことにする。

§27.11 合成作用

n 個の質点から成り立つ質点系(組合) m_1, m_2, \dots, m_n の内、二つ宛とつて相互の作用を見れば

$$\mathbf{K}_{ij} + \mathbf{K}_{ji} = 0 \quad \begin{matrix} (i=1, 2, \dots, n) \\ (j=1, 2, \dots, n) \end{matrix}$$

であるから、組合全体について和をとれば

$$\frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n (\mathbf{K}_{ij} + \mathbf{K}_{ji}) = 0$$

ところが \mathbf{K}_{ii} は第 i 番質点自身の作用であるから、當然

$$\mathbf{K}_{ii} = 0, \quad (i=1, 2, \dots, n)$$

今 $\mathbf{K}_\nu = \sum_{i=1, i \neq \nu}^n \mathbf{K}_{\nu i}$ とすれば、 \mathbf{K}_ν は第 ν 質点に他の $n-1$ 個の質点の及ぼす作用力の合成力であつて、上式によりその全体の和は

$$\sum_{\nu=1}^n \mathbf{K}_\nu = 0$$

となる。

即ち質点系の内部の相互作用の合成力の和は恒に零である。

§27.12 外力と内力

然し或る一つの質点に作用する力は、質点系の内部の力許りでなく、組合外から及ぼす力即ち外力が存在するから \mathbf{F}_ν を内力の合力、 \mathbf{G}_ν を外力とすれば

$$\mathbf{K}_\nu = \mathbf{F}_\nu + \mathbf{G}_\nu \dots \dots \dots (88)$$

質点全体についてとれば

$$\sum \mathbf{F}_\nu = 0$$

$$\therefore \sum \mathbf{K}_\nu = \sum \mathbf{G}_\nu$$

外力の合成作用は必ずしも零でなく

$$\sum \mathbf{G}_\nu \neq 0$$

であつて質点組合に作用する力の合力は、その外力の合力に等しい。

組合内の相互作用だけで、外力が全く作用しない質点系を自由系 ($\mathbf{G}=0$)、外力も作用するものを拘束系といふ。

§ 27.2 質量の中心

n 個の質点の一群の質量の中心は (§ 7.6 の例 2) により

$$\bar{\mathbf{r}} = \frac{\sum m_\nu \mathbf{r}_\nu}{\sum m_\nu}$$

であつて、重心である (§ 27.3)。

質量の中心の位置は既に証明したやうに、原点の擇び方には無關係に物質の配置によつて定まるもので、原点をこの質量の中心に移せば、恒に

$$\sum m_\nu \mathbf{r}_\nu = 0$$

となる (29 頁参照)。

§ 27.3 重心の運動

質点 m_ν ($\nu=1, 2, \dots, n$) に作用する力を \mathbf{K}_ν とすれば、個々の質点に對して運動の方程式

$$m_\nu \frac{d^2 \mathbf{r}_\nu}{dt^2} = \mathbf{K}_\nu \quad (\nu=1, 2, \dots, n)$$

が成立する。

組合全体について加へれば、内力の和は零であるから

$$\sum_{\nu=1}^n m_\nu \frac{d^2 \mathbf{r}_\nu}{dt^2} = \sum_{\nu=1}^n \mathbf{K}_\nu$$

いま

$$\sum m_\nu = M$$

$$\bar{\mathbf{r}} \sum m_\nu = \sum m_\nu \mathbf{r}_\nu$$

とおけば M は組合全体の質量で

$$\begin{aligned} M \frac{d^2 \bar{\mathbf{r}}}{dt^2} &= \sum m_\nu \frac{d^2 \mathbf{r}_\nu}{dt^2} \\ &= \sum \mathbf{K}_\nu \end{aligned}$$

となる。更に $\sum \mathbf{K}_\nu = \mathbf{K}$ とおけば

$$M \frac{d^2 \bar{\mathbf{r}}}{dt^2} = \mathbf{K} \dots \dots \dots (89)$$

即ち質点系の運動は、恰もその質量中心に全質量に等しい質量の質点があつて、組合に作用する力の合成力がそれに作用する時の運動と變りない。

しかし

$$\sum \mathbf{K}_v = \sum \mathbf{G}_v$$

であるから、只外力だけの作用で運動し、質点系の内部の力には影響しない。

これによつて質点の中心は重力の中心と見て重心と言ふことができる。

§ 27.4 運動保存の法則

質点系に外力が作用してゐなければ、

$$\sum \mathbf{G}_v = 0$$

従つて

$$\frac{d^2 \bar{\mathbf{r}}}{dt^2} = 0$$

これを積分すれば

$$\frac{d\bar{\mathbf{r}}}{dt} = \text{const.}$$

即ち自由系にては重心は恒に静止してゐるか、或は等速運動を続ける、これを運動保存の法則といふ。

§ 28.1 質点系に作用する力の能率

質点系の m_v に作用する力 \mathbf{K}_v 、動径 \mathbf{r}_v とすれば、運動に係のある量は

原点に関する力の能率 (§ 10.12)	$\mathbf{H}_v = \mathbf{r}_v \times \mathbf{K}_v$
運動量 (§ 18.2)	$\mathbf{M}_v = m_v \mathbf{v}_v$
角運動量 (§ 22.1)	$\mathbf{H}_v = \mathbf{r}_v \times \mathbf{M}_v$

(§ 21.11) により

$$\frac{d\mathbf{H}_v}{dt} = \mathbf{N}_v$$

である。

よつて全体の質点に関し

$$\sum \frac{d\mathbf{H}_v}{dt} = \sum \mathbf{N}_v$$

今 $\mathbf{H} = \sum \mathbf{H}_v$, $\mathbf{N} = \sum \mathbf{N}_v$ とおけば

$$\frac{d\mathbf{H}}{dt} = \mathbf{N} \dots \dots \dots (90)$$

これは質量系の運動に関する大切な法則の一つである。即ち質点系の原点に関する角運動量が単位時間に對して變る割合は、その組合に作用する外力の原点に関する能率に等しい。

§ 28.11 この定理では力の原点に関する能率に就いて述べてあるが、原点の擇び方には関係しない、 $\vec{OO}' = \mathbf{c}$ とし、 O' 點に關して式をつくれば

$$\mathbf{r}_v = \mathbf{c} + \mathbf{r}'_v$$

角運動量は

$$\begin{aligned} \mathbf{H} &= \sum (\mathbf{c} + \mathbf{r}'_v) \times \mathbf{M}_v \\ &= \mathbf{c} \times \sum \mathbf{M}_v + \sum \mathbf{r}'_v \times \mathbf{M}_v \end{aligned}$$

力の能率は

$$\mathbf{N} = \mathbf{c} \times \sum \mathbf{K}_v + \sum \mathbf{r}'_v \times \mathbf{K}_v$$

いま

$$M = \sum M_\nu, \quad K = \sum K_\nu$$

$$H' = \sum r'_\nu \times M_\nu, \quad N' = \sum r'_\nu \times K_\nu$$

とおけば

$$H = c \times M + H'$$

$$N = c \times K + N'$$

H を t について微分すれば

$$\frac{dH}{dt} = c \times \frac{dM}{dt} + \frac{dH'}{dt} = N$$

$$= c \times K + N'$$

ところが

$$\frac{dM}{dt} = c \times K$$

よつて

$$\frac{dH'}{dt} = N' \dots\dots\dots(90.1)$$

となり, 原点の擇び方によらず力の能率と角運動量の間になり立つ関係である。

§ 28.2 角運動量保存の法則

前にきめた記號により, 質點(ν) が(μ) に作用する力を $K_{\mu\nu}$ と書けば

$$K_{\mu\nu} = -K_{\nu\mu}$$

μ から ν にひいたベクトルを $s_{\mu\nu}$ とすれば

$$r_\nu = r_\mu + s_{\mu\nu}$$

$$\therefore r_\nu \times K_{\nu\mu} = (r_\mu + s_{\mu\nu}) \times K_{\nu\mu}$$

然るに $s_{\mu\nu}$ は $K_{\nu\mu}$ に平行であるから

$$s_{\mu\nu} \times K_{\nu\mu} = 0$$

$$\therefore r_\nu \times K_{\nu\mu} = r_\mu \times K_{\nu\mu}$$

即ち

$$r_\nu \times K_{\nu\mu} + r_\mu \times K_{\mu\nu} = 0$$

一つの質點 ν について, 他の悉くの質點の影響を考へれば

$$\sum_{\mu=1}^n r_\nu \times K_{\nu\mu} = r_\nu \times K_\nu$$

であるから, 質點系全部についての和をとれば

$$\sum_{\nu=1}^n r_\nu \times K_\nu = 0$$

自由系
 $\sum_{\nu=1}^n K_\nu = 0$

質點系に外力が作用しなければ

$$N = \sum r_\nu \times K_\nu = 0$$

よつて

$$\frac{dH}{dt} = 0 \dots\dots\dots(90.1)$$

即ち自由系の角運動量は(任意の點について)一定不変である。

外力の作用しない運動に於いて H の方向を不変軸, H に垂直な面を不変面と云ふ。

§ 28.3 面積速度

質點系について

$$H = \sum r_\nu \times M_\nu = \sum m_\nu (r_\nu \times v_\nu)$$

一つの質点 m_v の面積速度は

$$\frac{dS_v}{dt} = \frac{1}{2} \mathbf{r}_v \times \mathbf{v}_v$$

従つて

$$\mathbf{H} = 2 \sum m_v \frac{dS_v}{dt} = 2 \frac{d}{dt} \sum m_v S_v$$

t について積分すれば

$$\sum m_v S_v = \frac{1}{2} \mathbf{H} t + \mathbf{C}$$

\mathbf{C} は t に関係のない一定のベクトルである。

もし $m_1 = m_2 = \dots = m_n = m$ ならば

$$m \sum \mathbf{S} = \frac{1}{2} \mathbf{H} t + \mathbf{C} \dots \dots \dots (91)$$

即ち一定の時間内に、各質点の動径の劃く面積の和は一定である。

§ 28.4 運動量保存の法則

自由系であれば外力が作用しないから

$$\mathbf{G}_v = 0$$

よつて

$$\mathbf{K} = \sum \mathbf{K}_v = \sum \mathbf{F}_v = 0$$

となるから

$$\frac{d\mathbf{M}}{dt} = \mathbf{K} = 0$$

即ち質点系に外力が作用しなければ、運動量は恒に一定不変である。

第九章 剛体の力学

§ 29.1 剛体

今迄扱つてきたものは質点である。力学に於いては、それ自身の廻轉を考へないでよい物体は質点として、單に進行運動だけを調べればよい。然し進行運動の外に廻轉運動も考へるには剛体として研究する。

剛体は一定の大きさを有して、如何なる力の作用によつても、形を變へない。然し自然に存在する物体は力を加へれば變形するから、完全な質点が實在しないと様に、完全な剛体も實在しない。力学に於いて剛体と考へるのは、その一部に如何なる力を加へても、他の部分に対する關係位置を變へないやうなものである。従つて剛体は、質点組合の特別な場合と見做すことができる。無数に多くの質点の集合連続體であつて、これに作用する外力に対して應力を生じ、質点相互の位置は變らないやうな對象である。

§ 29.11 剛体が運動してゐる時の状態は、その中にとつた共線でない三點の位置によつて定めることができる。即ち剛体は六つの自由度をもつてゐる。

剛体は恰も質点系統の一種と見做せるから、前章の法則は其の儘適用することができる。

§ 29.2 運動の調べ方

剛体の運動を調べるには D'Alembert の原理を用ゐるのが一つの方法である。

§ 29.21 剛体が進行運動だけしてゐるとすれば質点組合に於けると同様に、剛体の各部に働く力を \mathbf{K} とすれば、積分を剛体全部についてとれば

$$\int \left(\rho \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} - \mathbf{K} \right) d\tau = 0 \dots \dots \dots (92)$$

ρ は密度, $d\tau$ は容積要素である。

剛体の重心の坐標を $\bar{\mathbf{r}}$ とすれば

$$\bar{\mathbf{r}} \int \rho d\tau = \int \rho \mathbf{r} d\tau$$

これを t について微分すれば(92)式により

$$M \frac{d^2 \bar{\mathbf{r}}}{dt^2} = \int \mathbf{K} d\tau \dots \dots \dots (92.1)$$

§ 29.211 剛体の進行運動のエネルギー T_1 は

$$T_1 = \frac{1}{2} \int \rho \left(\frac{d\mathbf{r}}{dt} \right)^2 d\tau = \frac{1}{2} M \bar{v}^2 \dots \dots \dots (93.1)$$

\bar{v} は重心の速度であるが、進行運動だけしてゐる剛体では總ての點は同じ速度をもつてゐるから、 \bar{v} は即ち剛体の速度である。

§ 29.22 廻轉運動

剛体が廻轉運動だけしてゐるとすれば、廻轉軸の廻りに剛体の各部は同じ廻轉速度 $\boldsymbol{\omega}$ で廻轉してゐるから、

$$\int \left(m \mathbf{r} \times \frac{d^2 \mathbf{r}}{dt^2} \right) d\tau = \frac{d}{dt} \int \left(m \mathbf{r} \times \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right) d\tau = \int \mathbf{r} \times \mathbf{K} d\tau \dots (92.2)$$

原點を廻轉軸の上にとれば、原點に関する力の能率は

$$\mathbf{N} = \int \mathbf{r} \times \mathbf{K} d\tau$$

角運動量 \mathbf{H} は

$$\mathbf{H} = \int \left(\mathbf{r} \times \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right) d\tau$$

よつて

$$\frac{d\mathbf{H}}{dt} = \mathbf{N} \dots \dots \dots (94)$$

即ち角運動量の増す割合は力の能率に等しいことも質点組合と同様である。

§ 29.221 廻轉運動によるエネルギー T_2 は

$$T_2 = \frac{1}{2} \int \rho v^2 d\tau = \frac{1}{2} \int \rho (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r})^2 d\tau \dots \dots \dots (93.2)$$

剛体の總ての點に於いて $\boldsymbol{\omega}$ は等しいから、 $\boldsymbol{\omega}$ の單位ベクトルを $\boldsymbol{\omega}_1$ とすれば

$$T_2 = \frac{1}{2} \omega^2 \int \rho (\boldsymbol{\omega}_1 \times \mathbf{r})^2 d\tau$$

第 27 圖により

$$p^2 = (\boldsymbol{\omega}_1 \times \mathbf{r})^2$$

今

$$J = \int \rho p^2 d\tau = \int \rho (\boldsymbol{\omega}_1 \times \mathbf{r})^2 d\tau \dots \dots \dots (95)$$

と置けば、 J は $\boldsymbol{\omega}_1$ 軸に関する慣性能率である。即ち

$$J = Mk^2 \dots \dots \dots (95.1)$$

とおけば, k は剛體の全質量 M が廻轉軸から k の距離に悉く移されたとしても, 廻轉能率が變らない點の距離を示してゐる, これを廻轉半徑といふ。

§ 29.3 運動のエネルギー

剛體の運動は一般に行進及び廻轉の運動が同時に起るから, 運動のエネルギー T は,

$$\begin{aligned} T &= T_1 + T_2 \\ &= \frac{1}{2} M \bar{v}^2 + \frac{1}{2} J \omega^2 \end{aligned}$$

で與へられる。

§ 30.1 螺旋運動

剛體の一點 P の動徑を r , 時刻 t に於ける剛體の速度を q とすれば, P 點の速度 v は

$$v = q + \omega \times r$$

§ 30.11 もし q の方向が ω に垂直ならば, $r \times \omega$ と共面であるから, 運動してゐる中に或る瞬間に於て平行になることがあるので r の値によつて

$$q = r \times \omega$$

になる點が存在する。

従つてその點では

$$v = 0$$

になる。

その點はその瞬間に靜止する, このやうな點の軌跡は ω に平行する直線であるから, その上の任意の點 O' に原點を移し, 動徑 $\vec{O'P}$ を r' と書けば

$$v = \omega \times r'$$

で表はせる

§ 30.12 もし q が ω に垂直でないならば, q を ω に平行な q' と, 垂直な q'' との二つの分ベクトルに分け

$$q = q' + q''$$

とおいて考へれば, 剛體の運動は一般に

$$q'' = r \times \omega$$

になるやうな線に沿つての進行運動(速度 q')と, その線の廻りの廻轉運動(それによる速度 $\omega \times r'$)とから成り立つ螺旋運動と見做すことができる。

§ 30.2 瞬間軸

ω も q もともに時間につれて變るとすれば, 或る瞬間に於いて剛體が廻轉してゐる軸は, 絶えず方向を變へてゐるから, その軸を廻轉の瞬間軸と稱へる。

動徑 r の點の速度 v は

$$v = \frac{dr}{dt} = \omega \times r$$

角運動量 H は

$$\begin{aligned} H &= \int \rho r \times (\omega \times r) d\tau \\ &= \int \rho (\omega r^2 - r\omega \cdot r) d\tau \dots \dots \dots (95.2) \end{aligned}$$

\mathbf{H} は $\boldsymbol{\omega}$ について一次関数である。後に(第三編)その関数の性質を調べることにする。

§ 30.3 慣性能率と慣性乗積

直角成分を用いて角運動量を表はさう。

$$\mathbf{r} = x\mathbf{i} + y\mathbf{j} + z\mathbf{k}$$

$$\boldsymbol{\omega} = \omega_1\mathbf{i} + \omega_2\mathbf{j} + \omega_3\mathbf{k}$$

とすれば(95.2)により

$$\begin{aligned} \mathbf{H} = & \mathbf{i} \int \rho \{ (y^2 + z^2) \omega_1 - xy\omega_2 - zx\omega_3 \} d\tau \\ & + \mathbf{j} \int \rho \{ (z^2 + x^2) \omega_2 - yz\omega_3 - xy\omega_1 \} d\tau \\ & + \mathbf{k} \int \rho \{ (x^2 + y^2) \omega_3 - zx\omega_1 - yz\omega_2 \} d\tau \end{aligned}$$

であるから、今

$$\left. \begin{aligned} A &= \int \rho (y^2 + z^2) d\tau, & B &= \int \rho (z^2 + x^2) d\tau, & C &= \int \rho (x^2 + y^2) d\tau \\ D &= \int \rho yz d\tau, & E &= \int \rho zx d\tau, & F &= \int \rho xy d\tau \end{aligned} \right\} (95.3)$$

とおく。

A, B, C は夫々 x, y, z 軸に関する慣性能率, D, E, F は夫々 x, y, z 軸に関する慣性乗積と呼ばれる量である。

§ 30.31 H の直角成分を (H_1, H_2, H_3) とすれば

$$H_1 = A\omega_1 - F\omega_2 - E\omega_3$$

$$H_2 = B\omega_2 - D\omega_1 - F\omega_3$$

$$H_3 = C\omega_3 - E\omega_1 - D\omega_2$$

で H_1, H_2, H_3 は坐標軸に関する角運動量である。

§ 30.32 慣性の主軸

剛体の各點に於いて、一般に慣性乗積が零になるやうな三つの直交軸が少くも一つは存在する。これをその點に於ける慣性の主軸と言ふ。

§ 30.321 剛体内の與へられた一點 O に於いて、 O を過る軸に関する廻轉速度 $\boldsymbol{\omega}$ と、 O に関する角運動量 \mathbf{H} とが同じ方向になるやうな軸を考へると、 λ を零でない任意の數として

$$\mathbf{H} = \lambda \boldsymbol{\omega}$$

となる。

従つて成分にわければ次の聯立方程式

$$\begin{aligned} (A - \lambda)\omega_1 - F\omega_2 - E\omega_3 &= 0 \\ -F\omega_1 + (B - \lambda)\omega_2 - D\omega_3 &= 0 \\ -E\omega_1 - D\omega_2 + (C - \lambda)\omega_3 &= 0 \end{aligned}$$

が成り立つ。

この式から $\omega_1, \omega_2, \omega_3$ を消去すれば

$$\begin{vmatrix} A - \lambda & -F & -E \\ -F & B - \lambda & -D \\ -E & -D & C - \lambda \end{vmatrix} = 0$$

これは λ に関する三次方程式であつて、少くも一つの實數根 λ_1 が存在する。これを前の聯立方程式の中の任意の二式に入れれば、 $\omega_1, \omega_2, \omega_3$ の比が定まり、即ち求める軸の方向が定まる。

その方向を今 x 軸に擇べば, ω_1 とこの軸に関する角運動量とは平行するから $\omega_2 = \omega_3 = 0$ となり

$$H_2 = 0 = -F\omega_1$$

$$H_3 = 0 = -E\omega_1$$

即ち

$$E = F = 0$$

x 軸を含む慣性乗積は零となる。

§ 30.322 次にこの軸に垂直で, 且つ w が H に平行するやうに軸を求めよう。

その軸に関しては

$$\omega_1 = 0$$

$$E = F = 0$$

であるから, w が H に平行するには

$$\frac{B\omega_2 - D\omega_3}{\omega_2} = \frac{C\omega_3 - D\omega_2}{\omega_3} = \mu$$

とおく, 従つて

$$(B - \mu)\omega_2 - D\omega_3 = 0$$

$$-D\omega_2 + (C - \mu)\omega_3 = 0$$

ω_2, ω_3 を消去すれば

$$\mu^2 - \mu(B + C) + (BC - D^2) = 0$$

この二根は實數値をもつ。その一つの値によつて前の聯立方程式の一から ω_2 と ω_3 との比が定まり, これで求める軸の方向が定まる。これを y 軸に擇べばこの軸に関する角運動量は ω_2 と同じ方向になるから

$$D = 0$$

このやうに X, Y 軸を擇べば慣性乗積は皆零とすることができた。 Z 軸を X, Y に垂直に擇べば, この三つが O に於ける主軸である。

λ に関する方程式が三次式であるから, このやうな軸は一般に一組存在する。

主軸に関する慣性能率を主慣性能率といふ。これを A, B, Γ で表はし, 主軸を坐標軸に擇べば

$$H = A\omega_1 i + B\omega_2 j + \Gamma\omega_3 k, \dots\dots\dots (95.21)$$

となる。

§ 31.1 運動する坐標

大きさ方向向きが變らない不變ベクトルも, 方向を或る特別な坐標に關聯して言ひ表はすときは, その坐標軸が運動してゐるならば, 不變ベクトルの方向を言ひ表はす量が變つてくる。不變ベクトル自身には別に變化があるのではないが, その方向を表はすに用いた坐標に關して見懸け上の方向が變る。 *成り立つ*

普通の問題では, 地球は靜止してゐると考へ, それに固着してゐる剛體を坐標にとれば固定した坐標と考へられるが, 他の天體から見れば運動してゐるやうに見える。彈道, 海流, 低氣壓等の問題では, 地球上に固定靜止してゐる坐標は, 地球とともに廻轉する坐標として扱はなければならない。

二つの坐標系 S_1, S_2 を考へる。 S_1 系は固定し, S_2 系はそれに対して運動してゐるものとする。 S_1 に対して等速運動してゐるものでは, 靜止してゐる S_1 と同様な關係が成立するから, 改めて考へるには及ばない, 茲には只 S_1 に対し廻轉する軸を調べればよい。

