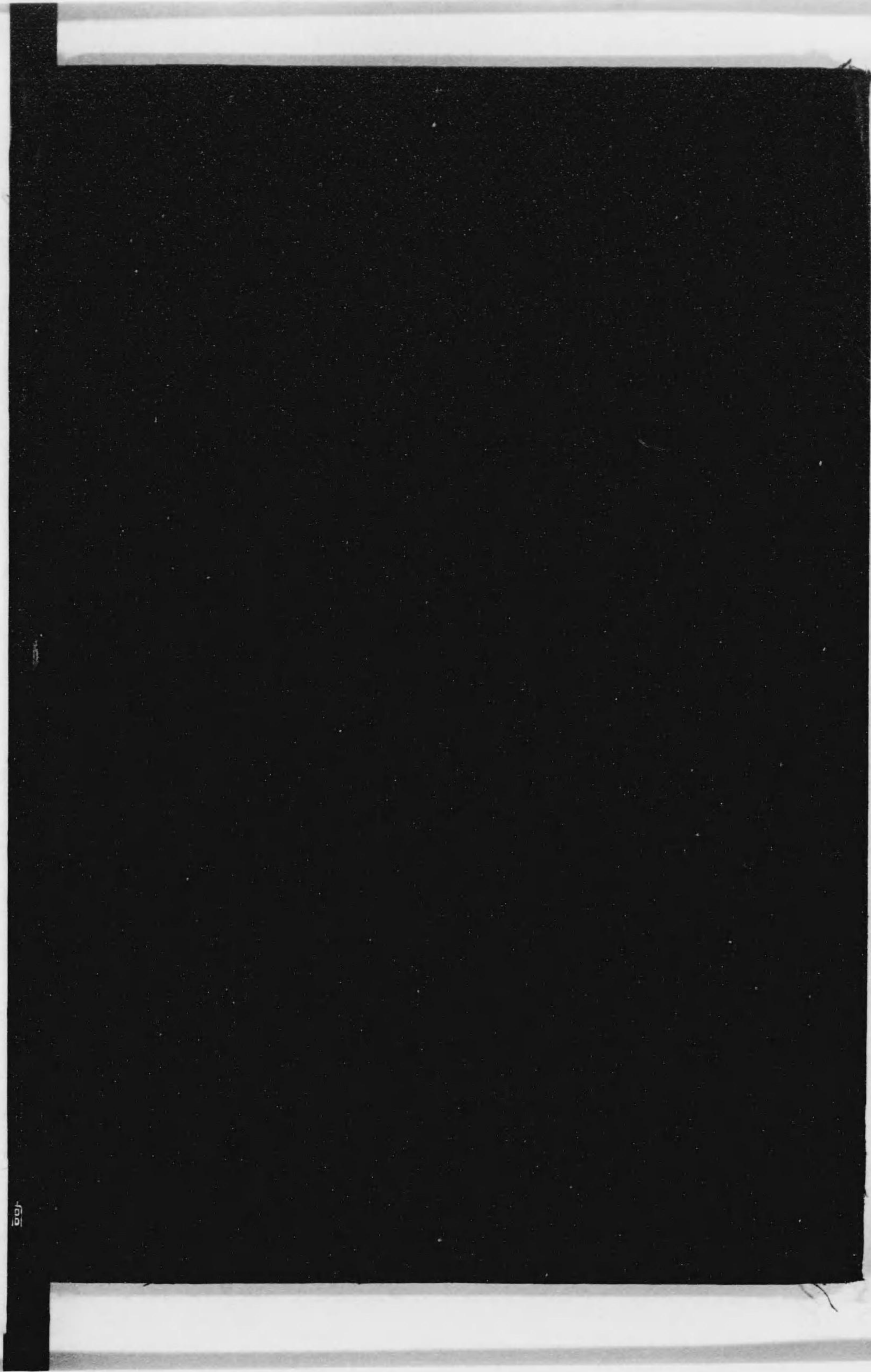


始



342
93

342-934

工學士宮城音五郎著

機械學

力學材料及構造
強弱學之部

上卷

大正
3. 7. 2
丙午

東京 北善株式會社

緒言

本書は機械工業に従事する者又は従事せんとする者に、機械に関する必須の學理と其の應用とを、最も平易に最も秩序的に授けんとて編纂したものである。

凡て何事に限らず、學理の力なくては完全な事業の出來やう筈なきことは今更喋々するまでもないが、特に工業に関する萬般の事業は細大となく、皆學理と實際と相俟たねば到底完全な域には達せられぬものである。

機械工業に関する學問は總て物理學の應用で、數學に深き關係がある。數學には普通數學と高等數學とがあつて、普通數學とは現時中學程度の學校に於て學びつゝあるもの即ち其れて、普通數學の一層進歩したるもの之れを高等數學と云ふのである。然し普通と云ひ高等と呼ぶは、只比較的名稱であつて、普通數學全部を充分に了解し咀嚼したる後ならば學び難き數學、之れを高等數學と名付けたに過ぎぬ。

機械學を修むるには高等數學の智識が無論必要であるが、普通數學を以ては全然解けぬと云ふ場合

は左程多い筈のものでない。尤も、高等數學を應用すれば甚だ簡単に且つ甚だ手際よく解決せらるゝものを、普通數學によれば往々迂遠となり、混雜を惹き起す嫌ひはあるが、其れは止むを得ぬ。

本書は普通數學即ち算術、代數學、幾何學、及び三角術の一斑の素養ある者の解し得らるゝ程度を以て、機械學を叙述したものである。随つて書中一の高等數學をも含まぬ。之れがために解決に多少迂遠の箇處もあるが、止むを得ぬことである。又甚だ高尚にして、高等數學の助けなくては容易に解き得られぬ箇處は、差し當り必要な限り容赦なく之れを省略し、或は其の結果のみを掲げ、以て徒に學者を惑はさぬ様にした。

何事によらず秩序を履まねばならぬことは云ふまでもないが、殊に學問は秩序を追うて進まねば到底完全に修得せらるゝものでない。前後錯綜して、何れが幹か何れが枝か區別もなく、條理も究めず、雜然と修めたる學問は、何の役にも立たぬ机上の空論となることが多い。小學も履まずして急ぎ中學に入りたりとて、何事か能く學び得られやう。根あり幹あり枝あり葉あり、而して後花は咲き實は結ぶのではないか。根もなく幹もなく、枝と葉のみにして

奈何ぞ花は咲き實は結ばんや。

本書は機械の素養なき者又は機械の枝葉を知るとも其の根幹を知らぬ者に、機械に關する根底の學理と其の應用とを完全に且つ圓滿に修得せしめんと目的を以て、口語文體を選び、迂遠を厭はず勉めて解説的に、條理を正し秩序を追うて記述したものである。

機械學は實に力學の應用である。夫故機械學を學ばんには是非とも力學の智識が第一になければならぬ。依て本書には順序として力學を第一編に置き、之れを充分に解し得た後初めて機械學の本論に入り、材料及び構造強弱學を第二編に置き、以上二編を併せて上卷とし、第三編機械論に於ては専ら機械の原理と働力傳送の學理とを説き、都合上之れを中、下の二卷に分割し、中卷には車類のみを選び、下卷には車類以外の仕掛けと其の他の諸機械類とを掲げ、以て秩序整然些の混雜なきを期したのである。

力學には固體の力學、液體の力學、瓦斯體の力學等種々の部門があつて、夫々特別な學理の攻究を要することになつて居るが、液體及び瓦斯體の力學を應用したる諸機械は、固體の力學を應用したる諸機械を研鑽したる後に討究するを以て學理の順序とす

るが故に、此等に関する機械學は後日に譲り、本書には先以て固體の力學を應用したるものを専らとして説述したのである。

學理と實際との連絡を完からしめ、學理の應用を充分に會得せしめんがために、本書には到る處に於て例題を解き、尙ほ各章又は各項の終りに問題を配して學者の研究心を喚發し、學理は如何に實際に應用すべきかを深く腦裏に刻ましめんと努めたのである。此等の例題並びに問題を解くに當りて、著者は特別なる場合の外は皆悉く十寸の計算尺を以て計算したのであるが、其の際心付きたるは、計算尺の如き斯ばかり便利なる道具あるをも、運用の術を心得ぬために利用の途を知らず、徒に單純なる數の計算のみに多大の時間を空費するは遺憾此の上なきことに思ひ、計算尺の原理と其の有らゆる使用法とを、能ふ限り綿密に説述し、「計算尺と其使用法」なる標題の下に、下卷の終りに附録として添附することにした。

工業に従事する者又は従事せんとする者、本書によりて圓滿なる機械學を學び、尙ほ進んで高等の學理を究めんとする者は、須く本書を以て其の階梯とし、工業智識の涵養に資し、工業普及の一助ともなら

ば幸である。

本書世に出て、爰に三版を發行するに至つた。第一版を發行したる當時は、直接不要なる條項は成るべく省略して書の簡潔を謀つたが、世の進運に伴なうて、今となつては却つて省略しなかつた方が善かつたと思はるゝ箇處なども甚だ多くなつた。改訂の必要は充分認めて居る。先づ差し當り幾分の増補を卷末に加へて一時の要を補ひ、何れ改訂の日を待つことにした。

本書内容の不備に關し學友工學士香月諭君の忠言を感謝する。

大正三年五月

著 者 誌



1. 本書に使用した術語は重に機械學會撰定のものであるが、未だ撰定せられざるもの等は著者の適當と認むる術語を用ゐた。何れにしても餘り牽強附會の術語を避け、極く平易にして解し易きものゝみを撰んだのである。
2. 度量衡は總て英國制定のものを用ゐた。機械工業界で現今一般に用ゐられて居る度量衡は重に英國制定のものであるからである。
3. 數字を以て示した値は、特別な場合の外は、總て初めの三連續數字以下は四捨五入して切り捨てることにした。例へば 184,625 は 185,000 に、3.14159 は 3.14 に、0.0030773 は 0.00308 にし、初めの連續せる三數字以下は切り捨てたのである。斯の如く切り捨てゝも、實際上考慮せねばならぬ程の誤差は起らぬものである。何となれば 184,625 を 185,000 としたる時の誤差は 375 であるが、184,625 に對する 375 は其僅に千分の二強で、千圓に對する二圓、千貫に對する二貫の誤差で、此位の誤差は工業上考慮を値せぬものであ

る。同様に 3.14159 を 3.14 としたる時の誤差は其一万分の五弱、0.0030773 を 0.00308 としたる時の誤差は其一万分の九弱で、其他如何なる場合に於ても、初めの三連続数字を採つた以外の数より起る誤差は極めて小なるもので、工業上殆ど考へを要せぬものである。

4. 原語の音を其儘記載したものは之を片假名にて記し、圍むに「」なる記標を以てした。但し原語の人名に限り、別に片假名にて記し下に一線を置くことにした。然し人名が物名になつたものは物名と同じに取扱つた。バビット氏の發明した「バビット、メタル」は其一例である。又平假名にて記し、圍むに「」なる記標を以てした物名は邦語の術語を假名にて示したものである。
5. 極めて重要な定理には全文の下に直線を置いた。又重要な公式には順次に番號を附した。
6. 説明中に [25 節] 又は [25 節参照] などゝあるは、其説明には第 25 節に述べた事柄に關係があるから参照して見よとの記號である。其他何れも同一意味と知るべし。
7. 読み憎くき字には字の上に片假名を以て読み方を示した。

8. 英書を學ぶものゝ便利のため、術語類の原名を和英對譯にし、索引表と併せて卷末に置くことにした。但し索引表は五十音順に排列し、**キ**は **イ**に、**エ**は **エ**に、**ヲ**は **オ**に、**ク**は **カ**に、**タ**、**ヤ**、**サ**等は總て其等の發音通りの **ト**、**ヨ**、**ソ**等の部に收むることにし、又二つ以上の名稱の合成して一名稱を成せるものは其主なる各名稱の部に重出して索引に便ならしめた。例へば摩擦係數は摩擦係數としても或は單に係數としても索引し得られる様にしたのである。
9. 問題の答案は亦卷末に附した。
10. 希臘「いろは」弧度の解説、三角術公式、度量衡比較、多時に等しき小數等を本文の直ぐ前に置き、本書を讀むものゝ便に供した。

希臘「いろは」

| 大文字 | 小文字 | 讀 方 | 大文字 | 小文字 | 讀 方 |
|-----|------------------|-------|-----|---------------------|-------|
| A | α | アルファ | N | ν | ニュー |
| B | β | ビータ | Ξ | ξ | クサイ |
| Γ | γ | ガムマ | O | o | オミクロン |
| Δ | δ | デルタ | Π | π | パイ |
| E | ϵ | エプシロン | P | ρ | ロー |
| Z | ζ | ゼータ | Σ | σ, ς | シグマ |
| H | η | イータ | T | τ | トウ |
| Θ | θ, θ | シータ | Υ | υ | ウプシロン |
| I | ι | ヨータ | Φ | ϕ | ファイ |
| K | κ | カッパ | X | χ | カイ |
| Λ | λ | ラムダ | Ψ | ψ | プサイ |
| M | μ | ミュー | Ω | ω | オーメガ |

此等の希臘「いろは」の内多く用ゐられるものは小文字で、其用ゐられる場合は重に： $\alpha, \beta, \gamma, \theta, \phi, \psi$ は角、 α は加速度にも； Δ 又は δ は距離、長さ、厚さ、幅等、梁の撓みの如きに； η は効率； μ は摩擦係数； π は圓の直徑に對する圓周の長さの比即ち 3.14159.....なる値として； ρ は半徑又は摩擦角として； Σ は相似た

る多數の數量を加へ合はす記號として、例へば Σxy とは xy の如き多數の數量を加へ合はすことを示し； τ は溫度、時間等に； ω は角又は角速度； $\epsilon, \iota, \kappa, \lambda$ 、 σ は諸種の係數又は定數として； $\xi, \zeta, \phi, \chi, \psi$ は函數を示す場合或は係數などとして用ゐられる。

弧度の解説

實用上の計算に用ゐる角の單位は度である。一點を周る全角を三百六十等分して其一を1度(符號 $^{\circ}$)と云ひ、1度を六十等分して其一を1分(符號 $'$)と云ひ、1分を更に六十等分して其一を1秒(符號 $''$)と云ふ。故に直角は 90 度、二直角は 180 度、三直角は 270 度となる。

角を測る他の一の單位は「レヂアン」である。任意の圓の半徑に等しき長さの弧を其圓周上に取り、其圓弧を挟む中心角を以て角の單位とし之を1「レヂアン」と呼ぶ。而して「レヂアン」を角の單位として測りたるものを其角の弧度と云ふ。半徑 r なる圓の全圓周は $2\pi r$ であるから、全圓周に對する中心角即ち全角は 2π 「レヂアン」に等しい。従て直角は $\frac{\pi}{2}$ 「レヂアン」、二直角は π 「レヂアン」、三直角は $\frac{3\pi}{2}$ 「レヂアン」となる。故に今 θ を或る角の弧度とし α を其角

の度とすれば次の関係がある。

$$\alpha = \frac{180}{\pi} \theta = 57.29578 \theta$$

$$\theta = \frac{\pi}{180} \alpha = 0.01745329 \alpha$$

但し π は圓の直徑に對する圓周の長さの比即ち 3.14159.....なる定數である。

中心角 1「レヂアン」に對する半徑 r なる圓の弧の長さは r であるから、中心角 θ 「レヂアン」に對する弧の長さを s とすれば

$$s = r\theta$$

理論上の計算には角を測るに度を以てするよりも、弧度を以てする方が餘程便利であるから重に弧度を用ゐる。

三角術公式

| | |
|---------------------------------------------|----------------------------------------------|
| $\sin(\pm\alpha) = \pm\sin\alpha$ | $\sin(180^\circ \pm \alpha) = \mp\sin\alpha$ |
| $\cos(\pm\alpha) = \pm\cos\alpha$ | $\cos(180^\circ \pm \alpha) = -\cos\alpha$ |
| $\tan(\pm\alpha) = \pm\tan\alpha$ | $\tan(180^\circ \pm \alpha) = \pm\tan\alpha$ |
| $\cot(\pm\alpha) = \pm\cot\alpha$ | $\cot(180^\circ \pm \alpha) = \pm\cot\alpha$ |
| $\sin(90^\circ \pm \alpha) = \pm\cos\alpha$ | $\sin(270^\circ \pm \alpha) = \mp\cos\alpha$ |
| $\cos(90^\circ \pm \alpha) = \mp\sin\alpha$ | $\cos(270^\circ \pm \alpha) = \pm\sin\alpha$ |
| $\tan(90^\circ \pm \alpha) = \mp\cot\alpha$ | $\tan(270^\circ \pm \alpha) = \mp\cot\alpha$ |
| $\cot(90^\circ \pm \alpha) = \mp\tan\alpha$ | $\cot(270^\circ \pm \alpha) = \mp\tan\alpha$ |

以上に於て α は總て 90 度よりも小なる角とす。

$$\sin\alpha = \frac{1}{\operatorname{cosec}\alpha}$$

$$\cos\alpha = \frac{1}{\operatorname{sec}\alpha}$$

$$\tan\alpha = \frac{1}{\operatorname{cota}}$$

$$\sin^2\alpha + \cos^2\alpha = 1$$

$$\tan\alpha = \frac{\sin\alpha}{\cos\alpha}$$

$$1 + \tan^2\alpha = \sec^2\alpha$$

$$1 + \cot^2\alpha = \operatorname{cosec}^2\alpha$$

$$\sin(\alpha \pm \beta) = \sin\alpha\cos\beta \pm \cos\alpha\sin\beta$$

$$\cos(\alpha \pm \beta) = \cos\alpha\cos\beta \mp \sin\alpha\sin\beta$$

$$\tan(\alpha \pm \beta) = \frac{\tan\alpha \pm \tan\beta}{1 \mp \tan\alpha\tan\beta}$$

$$\sin 2\alpha = 2\sin\alpha\cos\alpha$$

$$\cos 2\alpha = \cos^2\alpha - \sin^2\alpha = 1 - 2\sin^2\alpha = 2\cos^2\alpha - 1$$

$$\tan 2\alpha = \frac{2\tan\alpha}{1 - \tan^2\alpha}$$

$$\sin 3\alpha = 3\sin\alpha - 4\sin^3\alpha$$

$$\cos 3\alpha = 4\cos^3\alpha - 3\cos\alpha$$

$$\tan 3\alpha = \frac{3\tan\alpha - \tan^3\alpha}{1 - 3\tan^2\alpha}$$

三角形の三角を α, β, γ とし其れに相對する邊の長さを夫々 a, b, c とすれば次の關係あり。

$$\frac{a}{\sin\alpha} = \frac{b}{\sin\beta} = \frac{c}{\sin\gamma}$$

$$\alpha + \beta + \gamma = 180^\circ$$

$$a = b\cos\gamma + c\cos\beta$$

$$b = c\cos\alpha + a\cos\gamma$$

$$c = a\cos\beta + b\cos\alpha$$

$$a^2 = b^2 + c^2 - 2bc\cos\alpha$$

$$b^2 = c^2 + a^2 - 2ca\cos\beta$$

$$c^2 = a^2 + b^2 - 2ab\cos\gamma$$

英國度量衡及び各國度量衡比較

| 英國 尺 度 | 英國 衡 量 |
|----------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------|
| 1 呎 = 12 吋 <small>フート = 12 インチ</small> | 1 オンス = $\frac{1}{16}$ ポンド |
| 1 ヤード = 3 呎 <small>1 ヤード = 3 フート</small> | 1 ポンド = 16 オンス |
| 1 哩 = 5,280 呎 = 1,760 ヤード <small>1 哩 = 5,280 フート = 1,760 ヤード</small> | 1 ヘンドレッドウェイト = 112 ポンド |
| 1 海里 = 6,082.66 呎 | 1 噸 = 20 ^{トン} ヘンドレッドウェイト = 2,240 ^{ポンド} |
| 1 ノット = 毎時 6,080 呎 の速度 (英國海軍省規定) | |

| 英國 尺 度 | 日本 尺 度 | 佛 國 尺 度 | |
|------------|-----------|---------------------------------|-----|
| 1 吋 | 0.83818 寸 | 2.5400 <small>センチメートル</small> 厘 | |
| 1.1931 吋 | 1 寸 | 3.0303 厘 | |
| 0.39371 吋 | 0.33000 寸 | 1 厘 | |
| 1 呎 | 1.0058 尺 | 0.30479 <small>メートル</small> 米 | |
| 0.99421 呎 | 1 尺 | 0.30303 米 | |
| 11.9305 吋 | | 3.3000 尺 | 1 米 |
| 3.2809 呎 | | | |
| 39.371 吋 | | | |
| 1 ヤード | 0.50291 間 | 0.91438 米 | |
| 1.9884 ヤード | 3.0175 尺 | 1.8182 米 | |
| | 1 間 | | |
| 1 哩 | 0.40978 里 | 1.6093 <small>キロメートル</small> 粁 | |
| 2.4403 哩 | 1 里 | 3.9273 粁 | |
| 0.62138 哩 | 0.25463 里 | 1 粁 | |

| 英國 衡 量 | 日 本 衡 量 | 佛 國 衡 量 |
|--------------|-----------------------|--------------------------------|
| 1 オンス | 7.5599 匁 | 28.350 <small>グラム</small> 瓦 |
| 0.13228 オンス | 1 匁 | 3.7500 瓦 |
| 0.035274 オンス | 0.26667 匁 | 1 瓦 |
| 1 ポンド | 0.75599 斤 120.96 匁 | 0.45359 <small>キログラム</small> 匁 |
| 1.3228 ポンド | 1 斤 | 0.60000 匁 |
| 2.2046 ポンド | 1.6667 斤 | 1 匁 |
| 1 ヘンドレッドウェイト | 13.547 貫 | 50.802 匁 |
| 8.2673 ポンド | 1 貫 | 3.7500 匁 |
| 1 噸 | 270.95 貫 | 1.0160 佛國噸 |
| 0.98421 噸 | 266.67 貫 | 1 佛國噸 |

1 佛國噸 = 1,000 匁

以上の外必要なる種々の比較表等は本文中の適處に配置せり。

時に等しき小數

| 時 | 時の小數 | 時 | 時の小數 | 時 | 時の小數 | 時 | 時の小數 |
|-----------------|----------|-----------------|----------|-----------------|----------|-----------------|----------|
| $\frac{1}{64}$ | 0.015625 | $\frac{17}{64}$ | 0.265625 | $\frac{33}{64}$ | 0.515625 | $\frac{49}{64}$ | 0.765625 |
| $\frac{1}{32}$ | 0.03125 | $\frac{9}{32}$ | 0.28125 | $\frac{17}{32}$ | 0.53125 | $\frac{25}{32}$ | 0.78125 |
| $\frac{3}{64}$ | 0.046875 | $\frac{19}{64}$ | 0.296875 | $\frac{35}{64}$ | 0.546875 | $\frac{51}{64}$ | 0.796875 |
| $\frac{1}{16}$ | 0.0625 | $\frac{5}{16}$ | 0.3125 | $\frac{9}{16}$ | 0.5625 | $\frac{13}{16}$ | 0.8125 |
| $\frac{5}{64}$ | 0.078125 | $\frac{21}{64}$ | 0.328125 | $\frac{37}{64}$ | 0.578125 | $\frac{53}{64}$ | 0.828125 |
| $\frac{3}{32}$ | 0.09375 | $\frac{11}{32}$ | 0.34375 | $\frac{19}{32}$ | 0.59375 | $\frac{27}{32}$ | 0.84375 |
| $\frac{7}{64}$ | 0.109375 | $\frac{23}{64}$ | 0.359375 | $\frac{39}{64}$ | 0.609375 | $\frac{55}{64}$ | 0.859375 |
| $\frac{1}{8}$ | 0.125 | $\frac{3}{8}$ | 0.375 | $\frac{5}{8}$ | 0.625 | $\frac{7}{8}$ | 0.875 |
| $\frac{9}{64}$ | 0.140625 | $\frac{25}{64}$ | 0.390625 | $\frac{41}{64}$ | 0.640625 | $\frac{57}{64}$ | 0.890625 |
| $\frac{5}{32}$ | 0.15625 | $\frac{13}{32}$ | 0.40625 | $\frac{21}{32}$ | 0.65625 | $\frac{29}{32}$ | 0.90625 |
| $\frac{11}{64}$ | 0.171875 | $\frac{27}{64}$ | 0.421875 | $\frac{43}{64}$ | 0.671875 | $\frac{59}{64}$ | 0.921875 |
| $\frac{3}{16}$ | 0.1875 | $\frac{7}{16}$ | 0.4375 | $\frac{11}{16}$ | 0.6875 | $\frac{15}{16}$ | 0.9375 |
| $\frac{13}{64}$ | 0.203125 | $\frac{29}{64}$ | 0.453125 | $\frac{45}{64}$ | 0.703125 | $\frac{61}{64}$ | 0.953125 |
| $\frac{7}{32}$ | 0.21875 | $\frac{15}{32}$ | 0.46875 | $\frac{23}{32}$ | 0.71875 | $\frac{31}{32}$ | 0.96875 |
| $\frac{15}{64}$ | 0.234375 | $\frac{31}{64}$ | 0.484375 | $\frac{47}{64}$ | 0.734375 | $\frac{63}{64}$ | 0.984375 |
| $\frac{1}{4}$ | 0.25 | $\frac{1}{2}$ | 0.5 | $\frac{3}{4}$ | 0.75 | 1 | 1 |

重なる定數と公式

圓周 = $\pi \times (\text{直徑}) = 2\pi \times (\text{半徑})$

圓の面積 = $\frac{\pi}{4} \times (\text{直徑})^2 = \pi \times (\text{半徑})^2$

圓の直徑 = $\frac{1}{\pi} \times (\text{圓周}) = \sqrt{\frac{4}{\pi} \times (\text{面積})}$

圓の半徑 = $\frac{1}{2\pi} \times (\text{圓周}) = \sqrt{\frac{1}{\pi} \times (\text{面積})}$

$\pi = 3.14159265359\dots = (\text{約})3.142$
 $= (\text{約})\frac{22}{7} (=3.143) = (\text{約})\frac{355}{113} (=3.1415929)$

$2\pi = 6.283$ $\frac{1}{\pi} = 0.3183$

$\frac{\pi}{4} = 0.7854$ $\frac{1}{2\pi} = 0.1592$

$\log \pi = 0.4971$ $\frac{4}{\pi} = 1.273$

橢圓の周圍 (約) = $\pi \sqrt{\frac{(\text{大軸})^2 + (\text{小軸})^2}{2}}$

橢圓の面積 = $\frac{\pi}{4} \times (\text{大軸}) \times (\text{小軸})$

柱體の周圍面積 = (斷面周圍の長さ) \times (高さ)

柱體の容積 = (斷面積) \times (高さ)

地球重力の加速度 (東京にて), $g = 32.15 \text{ (ft/sec}^2\text{)}$

$\log g = 1.5072$

[重なる斷面形の面積は第四表によりて知るべし]

機械學上卷目次概要

第一編 力學

| | | | |
|-----|----------------|-----|-----|
| 第一章 | 運動... | ページ | 1 |
| 第二章 | 力... | | 17 |
| 第三章 | 「エクトル」... | | 29 |
| 第四章 | 仕事及び「エネルギー」... | | 50 |
| 第五章 | 力の釣合ひ... | | 73 |
| 第六章 | 摩擦... | | 106 |
| 第七章 | 回轉體... | | 129 |
| 第八章 | 圖法力學... | | 143 |

第二編 材料及構造強弱學

| | | |
|-----|-------------------------------|-----|
| 第一章 | 緒論... | 171 |
| 第二章 | 機械用材料... | 183 |
| 第三章 | 引張及び壓縮... | 197 |
| 第四章 | 剪斷... | 205 |
| 第五章 | 屈曲... | 216 |
| 第一項 | 重なる断面形の慣性「モーメント」 及び断面係數... | 235 |

| | | |
|------|-----------------------------------|------------|
| 第二項 | 彈性曲線 | ページ 255 |
| 第三項 | 屈曲「モーメント」... .. | 262 |
| 第一目 | 片持梁 | 264 |
| 第二目 | 平等強力の片持梁... .. | 272 |
| 第三目 | 兩端支へられたる梁 | 278 |
| 第四目 | 兩端の固定したる梁 | 298 |
| 第五目 | 一端を固定し他端を支へたる 梁 | 303 |
| 第六目 | 連續梁 | 306 |
| 第六章 | 柱又は突張り棒... .. | 308 |
| 第七章 | 振り | 316 |
| 第八章 | 合成内力 | 333 |
| 第一項 | 直働内力と屈曲内力との合成内 力 | 333 |
| 第二項 | 振り内力と屈曲内力との合成内 力 | 337 |
| 第九章 | 圓筒の強力 | 341 |
| 第十章 | 起重機用鈎の強力 | 347 |
| 第十一章 | 屈曲「モーメント」及び剪断力に關 する圖法力學 | 356 |
| | 機械學問題の答... .. | 372 |
| 増補 | | 379 |

機械學上卷目次

第一編 力學

第一章 運動

| | | |
|---|-----------------|----------|
| 1 | 靜止及び運動 | ページ 1 |
| 2 | 變位及び速度 | 2 |
| 3 | 加速度 | 4 |
| 4 | 角速度及び角加速度... .. | 10 |
| | 問題 | 15 |

第二章 力

| | | |
|---|-----------------|----|
| 5 | 運動の第一法則 | 17 |
| 6 | 運動の第二法則 | 18 |
| 7 | 衝擊量及び衝擊力 | 22 |
| 8 | 運動の第三法則 | 24 |
| | 問題 | 27 |

第三章 「ベクトル」

| | | |
|----|------------------|----|
| 9 | 「ベクトル」... .. | 29 |
| 10 | 「ベクトル」の加法 | 31 |
| 11 | 「ベクトル」の減法 | 31 |
| 12 | 合成變位... .. | 32 |

| | | |
|----|-----------------------|-----|
| 4 | 機械學上卷 | |
| | | ページ |
| 13 | 關係變位 | 33 |
| 14 | 合成速度 | 35 |
| 15 | 關係速度 | 41 |
| 16 | 合成加速度及び關係加速度 | 43 |
| 17 | 斜面上の運動 | 44 |
| 18 | 力の合成及び分解 | 45 |
| | 問題 | 48 |
| | 第四章 仕事及び「エネルギー」 | |
| 19 | 仕事及び工程 | 50 |
| 20 | 動物の力量 | 53 |
| 21 | 力の「モーメント」... .. | 58 |
| 22 | 回轉作用により成されたる仕事 | 61 |
| 23 | 「エネルギー」... .. | 64 |
| | 問題 | 71 |
| | 第五章 力の釣合ひ | |
| 24 | 力の釣合ひ | 73 |
| 25 | ラミの定理 | 76 |
| 27 | 物體の釣合ひ | 80 |
| 28 | 平行力の釣合ひ | 88 |
| 29 | 重心 | 91 |
| 30 | 蒸汽機關裝置 | 100 |
| | 問題 | 104 |

| | | |
|----|-----------------------------------------------|------------|
| | 目次 | 5 |
| | 第六章 摩擦 | |
| 31 | 摩擦 | ページ 106 |
| 32 | 摩擦角 | 108 |
| 33 | 斜面上物體を動かすに要する力 | 111 |
| 34 | 「ねぢ-ジャック」... .. | 115 |
| 35 | 楔... .. | 119 |
| 36 | 摩擦により失はるゝ仕事及び効率 | 122 |
| | 問題 | 128 |
| | 第七章 回轉體 | |
| 37 | 向心加速度 | 129 |
| 38 | 遠心力 | 132 |
| 39 | 回轉體の「エネルギー」... .. | 134 |
| 40 | 回轉體の釣合ひ | 136 |
| 41 | 圓錐振子... .. | 139 |
| | 問題 | 142 |
| | 第八章 圖法力學 | |
| 43 | バウの記號法 | 144 |
| 44 | 「リンク」多角形 | 150 |
| 45 | 平行力の場合の「リンク」多角形 | 154 |
| 46 | 「リンク」多角形により釣合ひにある平行 力の内二つの未知力を求むること | 155 |
| 47 | 構造物の釣合ひ | 156 |

| | |
|-----------|-----|
| 問題 | 167 |
|-----------|-----|

第二編 材料及構造強弱學

第一章 緒論

| | |
|------------------------|-----|
| 48 内力及び歪みと材料の強さ | 171 |
| 49 内力の單位 | 175 |
| 50 内力及び歪みの種類... .. | 177 |
| 51 フックの定律と弾性係數 | 179 |
| 52 許容内力と安全係數... .. | 180 |

第二章 機械用材料

| | |
|-----------------|-----|
| 54 鍊鐵 | 184 |
| 55 鑄鐵 | 186 |
| 56 鋼... .. | 190 |
| 57 銅... .. | 193 |
| 58 重なる合金 | 194 |

第三章 引張及び壓縮

| | |
|--------------------------|-----|
| 59 外力と内力との關係... .. | 197 |
| 60 直接弾性係數 | 197 |
| 61 <u>ポアッソンの比</u> | 198 |
| 問題 | 203 |

第四章 剪斷

| | |
|--------------------|-----|
| 62 外力と内力との關係... .. | 205 |
|--------------------|-----|

| | |
|-------------------------------|-----|
| 63 横弾性係數 | 206 |
| 64 容積歪みと容積の弾性係數... .. | 207 |
| 65 三種の弾性係數 E, G, K の關係 | 208 |
| 問題 | 215 |

第五章 屈曲

| | |
|-----------------------------------------|-----|
| 66 梁の釣合ひ | 216 |
| 67 外力と内力との釣合ひ | 217 |
| 68 屈曲「モーメント」と抵抗「モーメント」... .. | 221 |
| 69 重心軸と中立軸 | 228 |
| 70 中立軸に平行なる任意の軸に對する 慣性「モーメント」 | 230 |
| 71 角線慣性「モーメント」 | 232 |

第一項 重なる断面形の慣性「モーメント」及び断面係數

| | |
|-------------------|-----|
| 72 長方形 | 235 |
| 73 正方形 | 237 |
| 74 三角形 | 238 |
| 75 圓 | 239 |
| 76 橢圓 | 241 |
| 77 圓環 | 243 |
| 78 中空正方形 | 244 |
| 79 圓孔ある正方形 | 244 |

| | | |
|----|--------------------|---------|
| 8 | 機 械 學 上 卷 | |
| 80 | 二字形 | ページ 245 |
| 81 | 箱形,溝形,工字形,Z字形及び帽子形 | 245 |
| 82 | 工字形,十字形,丁字形及びZ字形 | 246 |
| 84 | 断面形と強力との関係 | 249 |
| | 問題 | 254 |
| | 第二項 弾性曲線 | |
| 85 | 曲りの半徑 | 255 |
| 86 | 梁の撓み | 258 |
| | 問題 | 261 |
| | 第三項 屈曲「モーメント」 | |
| 87 | 危険断面 | 262 |
| 88 | 梁と荷物との種類 | 262 |
| | 第一目 片持梁 | |
| 89 | 一個の集中荷物あるもの | 264 |
| 90 | 多数の集中荷物あるもの | 264 |
| 91 | 全面に散布荷物あるもの | 265 |
| 92 | 散布荷物と集中荷物とあるもの | 265 |
| | 問題 | 271 |
| | 第二目 平等強力の片持梁 | |
| 93 | 平等強力 | 272 |
| 94 | 一個の集中荷物ある長方形断面の梁 | 273 |
| 95 | 一個の集中荷物ある圓形断面の梁 | 276 |

| | | |
|-----|------------------------|---------|
| | 目 次 | 9 |
| 96 | 幅一定にして散布荷物あるもの | ページ 277 |
| | 第三目 兩端支へられたる梁 | |
| 97 | 危険断面の位置 | 278 |
| 98 | 中央に一個の集中荷物あるもの | 285 |
| 99 | 任意の點に一個の集中荷物あるもの | 285 |
| 100 | 二個の集中荷物あるもの | 286 |
| 101 | 全面に散布荷物あるもの | 286 |
| 102 | 一部に散布荷物あるもの | 287 |
| 103 | 中央部に散布荷物あるもの | 288 |
| | 問題 | 294 |
| | 第四目 兩端の固定したる梁 | |
| 104 | 中央に一個の集中荷物あるもの | 298 |
| 105 | 全面に散布荷物あるもの | 300 |
| | 第五目 一端を固定し他端 を支へたる梁 | |
| 106 | 中央に一個の集中荷物あるもの | 303 |
| 107 | 全面に散布荷物あるもの | 304 |
| | 第六目 連續梁 | |
| 108 | 三個の支柱あるもの | 306 |
| | 第六章 柱又は突張り棒 | |
| 110 | 突張り棒に関する公式 | 310 |
| | 問題 | 315 |

第七章 振り

111 振り「モーメント」と角線抵抗「モーメント」 316

112 重心軸と中立軸 319

113 圓 321

114 圓環 321

115 正方形 321

116 長方形 322

117 豫定の馬力を傳ふべき回轉軸 323

118 振れ角 324

119 蔓巻き「ばね」 326

問題 331

第八章 合成内力

第一項 直働内力と屈曲内力
との合成内力

問題 336

第二項 振り内力と屈曲内力
との合成内力

問題 340

第九章 圓筒の強力

問題 346

第十章 起重機用鈎の強力

125 梯形斷面の鈎 350

126 長方形斷面の鈎

127 橢圓形斷面の鈎

第十一章 屈曲「モーメント」及び剪
斷力に関する圖法力學

128 圖法力學により屈曲「モーメント」を求むる
こと 356

129 屈曲「モーメント」尺 360

130 散布荷物の場合の屈曲「モーメント」圖 ... 363

131 圖法力學により剪斷力を求むること ... 368

問題 370

表

第一表 重なる接觸面の摩擦係數 109

第二表 安全係數 182

第三表 材料強弱表 183

第四表 重なる斷面形の面積慣性「モーメント」、
斷面係數及び回轉半徑 247

第五表 重なる梁の屈曲「モーメント」、剪斷力
及び撓み 307

増 補 目 次

| | | |
|----|-------------------------|------------|
| 1 | 偶力 | ページ 379 |
| 2 | 「モーメント」の「ベクトル」算法 | 382 |
| 3 | 角運動量 | 386 |
| 4 | 角運動量の「ベクトル」算法 | 391 |
| 5 | 単弦運動 | 392 |
| 6 | 単振子 | 404 |
| 7 | 材料の任意の断面に働く内力 | 407 |
| 8 | 剪断内力 | 410 |
| 9 | 剪断歪み | 413 |
| 10 | 屈曲内力と捩り内力との合成内力 | 415 |

— < 目次終り > —

機 械 學

上 卷

第一編 力 學

第一章 運 動

1. 静止及び運動 物體は此宇宙間に在つて必ず己の位置を有して居るものであるが其位置を變ぜざる時物體は静止せりと云ひ、一所より他所に位置を變ずる時運動せりと云ふ。然し地球上に位置を有して居る物體は詳に云へば一として静止して居るものは無い。何となれば地球は自轉及び公轉によりて晝夜間斷なく運動しつゝあるのであるから、假令物體が地球上に於て静止して居るとも宇宙に對しては地球と同じ運動をなしつゝあるのである。然し吾人は暫く地球は静止せるものと假定して地球上に在る物體の静止及び運動を研究せんとするのである。

地球と地球上に存在する物體の間の關係と同じく、汽車又は船の中に在つて静止せる物體も地球から見れば其汽車又は船と同じ運動をなしつゝある

あるが殊に汽車又は船の中に於て極く簡単な運動をなしつゝある物體も之を地球から見れば一般に複雑な運動となり、同じ運動を説くにしても餘計な手数をかける事となるから、斯様な場合には差支なき限り汽車又は船が如何に疾走せるにせよ之を靜止せるものと見做し、地球には無關係に汽車又は船の中に在る物體の靜止及び運動を研究することがある。

2. 變位及び速度 物體の運動したる分量を變位と云ふ。物體の運動には夫々遅速がある、例へば牛と馬とが各五里の路を歩むに、牛は六時間かゝり馬は三時間かゝるとすれば、馬の歩みは牛の歩みよりも二倍速く、牛は馬よりも二分の一遅い譯である。物體の運動の速さを比較するに吾人は速度なる語を用ゐる。速度とは時間に對する變位の量を云ふ。例へば前の例に於て、牛も馬も變位は同じく五里であるが、其速度は牛は一時間に六分の五里、馬は一時間に三分の五里である故に、馬の速度は牛の速度の二倍である。之を一般の式にて示せば

或は
$$\left. \begin{aligned} v &= \frac{s}{t} \\ s &= vt \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(1)$$

但し v は速度、 t は s 丈け變位するに要したる時間である。

變位は時間に無關係に單に運動したる空間の長さであるから其單位は里、哩、呎等であるが、速度は時間に對する變位の割合であるから其單位は毎時何里、毎分何哩、毎秒何呎等で、此等を略して夫々 $\frac{里}{時}$ 、 $\frac{哩}{分}$ 、 $\frac{呎}{秒}$ 等と書く。

變位なる語の中には方向と向きとを含んで居る。従て速度は方向と向きとを含んで居る物體の速さを云ふのであるから、西に向ひて一時間何哩の速度などゝ云ふ。方向と向きとに構はず漠然と物體の速さを云ふ場合には速さなる語を用ゐて速度と區別する。夫故に物體が曲線に沿ふて運動する場合に或る瞬時の速度の方向は進行の方向に於て其曲線に接線を引きたる時、其接線の方向を云ふのである。茲に一言して置くが、方向と云へば單に東西の方向、南北の方向、上下の方向と云ふ様なもので、方向なる語の中には向きは含まれて居ない。東西方向に於て西に向ひてと云へば、初めて向きなるものが云ひ表はされたのである。然し多くの場合に、方向なる語を以て方向と向きとを同時に表はさしめて差支の起らぬものであるが、時々不都合の起るこ

とがあるから、成るべく區別する様に心懸けねばならぬ。

例一、1時間40分に68哩を走る汽車の平均速度を求む。

$$\text{解、 } v = \frac{s}{t} = \frac{68}{1\frac{40}{60}} = \frac{68 \times 60}{100} = 40.8 \text{ 哩/時}$$

例二、毎時30哩の速度は毎秒何呎及び毎分何「ヤード」の速度なるか。

$$\begin{aligned} \text{解、 速度(吋/秒=テ)} &= \frac{\text{變位(呎=テ)}}{\text{時間(秒=テ)}} \\ &= \frac{\text{變位(哩=テ)} \times 5280}{\text{時間(時=テ)} \times 60 \times 60} \\ &= \frac{30 \times 5280}{1 \times 60 \times 60} = 44 \text{ 吋/秒} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{又、 速度(ヤード/分=テ)} &= \frac{\text{變位(「ヤード」=テ)}}{\text{時間(分=テ)}} \\ &= \frac{\text{變位(哩=テ)} \times 1760}{\text{時間(時=テ)} \times 60} \\ &= \frac{30 \times 1760}{1 \times 60} = 880 \text{ ヤード/分} \end{aligned}$$

3. 加速度 速度の一定なる運動語を換へて云へば、速度の大きさ方向及び向きの一定なる運動を等速運動と云ふ。然し多くの運動は速度の一定ならざるもので、之を變速運動と云ふ。例へば運動せる物體の初めの速度即ち初速は毎秒五呎、次には毎秒八呎、次には毎秒十三呎とすれば其物體は變速運

動をなしつゝあるのである。變速運動をなす物體の速度の變はる割合を比較するに加速度なる語を用ゐる。加速度とは時間に對する速度變化の割合である。故に今 v_1 なる速度が t 時間の後 v_2 なる速度に變じたとすれば其加速度 α は次の式を以て表はされる。

$$\left. \begin{aligned} \alpha &= \frac{v_2 - v_1}{t} \\ v_2 &= v_1 + \alpha t \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (2)$$

或は

此式に於て v_2 が v_1 よりも大ならば α は正號の値であるが、若し v_2 が v_1 よりも小ならば α は負號の値となる。即ち速度の増加する場合には加速度は正號であるが、減少する場合には加速度は負號となる。加速度が負號になつた時之を減速度と云ふ事もあるが、 α の値の正負について一々名稱を變ゆるのは混雜し易きものであるから、吾人は一般に加速度に正負の符號を前置して加速度并に減速度の何れをも代表せしむるのが通例である。

運動には加速度の一定なる等加速運動と、加速度の時々刻々に變はる不等加速運動との二種がある。不等加速運動は甚だ複雑なる運動の一種であるが、極く極く小時間内の運動を観察すれば大約等加速

運動と見做し得るものであるから、斯くの如き方法で吾人は通例不等加速運動を研究しつゝあるのである。等加速運動に於て其一定なる加速度を等加速度と云ふ。

v_1 なる速度が等加速運動をなして、 t 時間の後 v_2 なる速度に變じたる時通過したる空間の長さは、 v_1 と v_2 との平均の速度を以て同じ時間に等速運動をなす時通過する空間の長さと同じ理である、即ち

$$t \text{ 時間の平均速度} = \frac{v_1 + v_2}{2}$$

故に通過したる空間の長さを s とすれば、公式(1)より

$$s = \frac{v_1 + v_2}{2} t$$

之に公式(2)の v_2 の値を代入すれば、

$$s = \frac{v_1 + v_1 + at}{2} t = \frac{2v_1 + at}{2} t$$

仍て
$$s = v_1 t + \frac{at^2}{2} \dots \dots \dots (3)$$

公式(2)の結果を二乗する時は

$$\begin{aligned} v_2^2 &= (v_1 + at)^2 = v_1^2 + 2v_1 at + a^2 t^2 \\ &= v_1^2 + 2a \left(v_1 t + \frac{at^2}{2} \right) \end{aligned}$$

然るに
$$v_1 t + \frac{at^2}{2} = s$$

故に
$$v_2^2 = v_1^2 + 2as \dots \dots \dots (4)$$

加速度は時間に對する速度の割合である、然るに速度は時間に對する變位の割合であるから、變位に對して加速度は時間の割合を二重に含める數量であることは明である。此關係を式で示せば

$$\text{加速度} = \frac{\text{速度}}{\text{時間}}$$

然るに
$$\text{速度} = \frac{\text{變位}}{\text{時間}}$$

故に
$$\text{加速度} = \frac{\frac{\text{變位}}{\text{時間}}}{\text{時間}} = \frac{\text{變位}}{(\text{時間})^2}$$

夫故に加速度の單位は毎時毎時何哩、毎分毎分何呎、毎秒毎秒何呎等の如く、時間を二重に含みたるものを以て表はす、又此等を略して $\text{哩}/(\text{時})^2$ 、 $\text{呎}/(\text{分})^2$ 、 $\text{呎}/(\text{秒})^2$ 等と夫々書く。例へば地球重力の加速度は $980 \text{ 呎}/(\text{秒})^2$ 又は $32.15 \text{ 呎}/(\text{秒})^2$ である。

例一、停車場を出發して毎秒3呎づゝ速度を増加しつゝ進行する汽車が、出發の後30秒間に通過したる距離と、10秒後の速度とを求む。

解、此場合の加速度は $3 \text{ 呎}/(\text{秒})^2$ である。故に30秒間に通過したる距離 s を求めんには、公式(3)より

$$s = v_1 t + \frac{at^2}{2}$$

但し v_1 は初めの速度にして、出發の際には速度は零なる故に此式に於て v_1 は零である、故に

$$s = \frac{at^2}{2} = \frac{3 \times 30^2}{2} = 1,350^{\text{呎}}$$

又 10 秒後の速度を求めんには、公式(2)より

$$v_2 = v_1 + at$$

然るに v_1 は零なる故に、

$$v_2 = at = 3 \times 10 = 30^{\text{呎/秒}}$$

例二、毎秒 50 呎の初速を與へられたる物體が毎秒 8 呎づゝ速度を減少しつゝ運動するならば、3 秒間に通過したる距離と、4 秒後に於ける速度とを求む。又 100 呎を通過したる後の速度は如何。

解、 加速度 $\alpha = -8^{\text{呎/秒}^2}$

故に 3 秒間に通過したる距離 s は

$$s = v_1 t + \frac{at^2}{2} = 50 \times 3 - \frac{8 \times 3^2}{2} = 114^{\text{呎}}$$

又 4 秒後の速度 v_2 は

$$v_2 = v_1 + at = 50 - 8 \times 4 = 18^{\text{呎/秒}}$$

又 100 呎を通過したる後の速度は、公式(4)より

よ

$$v_2^2 = v_1^2 + 2\alpha s = 50^2 - 2 \times 8 \times 100 = 900$$

故に $v_2 = \sqrt{900} = 30^{\text{呎/秒}}$

例三、同一垂直線上 200 呎の距離に A, B 二點あり。今一物體を A より落とし、其れと同時に他の物體を B より $50^{\text{呎/秒}}$ の初速を與へて垂直上方に投げ上げる時は、A 又は B を距る何呎の點に於て此二物體は出逢ふか(第一圖)。

第一圖 解、二物體が M 點に於て出逢ふとし、



MB の高さを s 呎とすれば MA の高さは $200 - s$ 呎である。然るに MB の高さ s は公式(3)より、

$$s = v_1 t + \frac{at^2}{2} = 50t + \frac{at^2}{2}$$

地球重力の加速度は大約 $32^{\text{呎/秒}^2}$ にして、投げ上げる場合には加速度は負號となる故に、

$$s = 50t - \frac{32t^2}{2} = 50t - 16t^2$$

又 MA の高さは同じ公式により、初速零であるから

$$200 - s = \frac{32t^2}{2} = 16t^2$$

此等二式を加へ合はす時は

$$200 = 50t$$

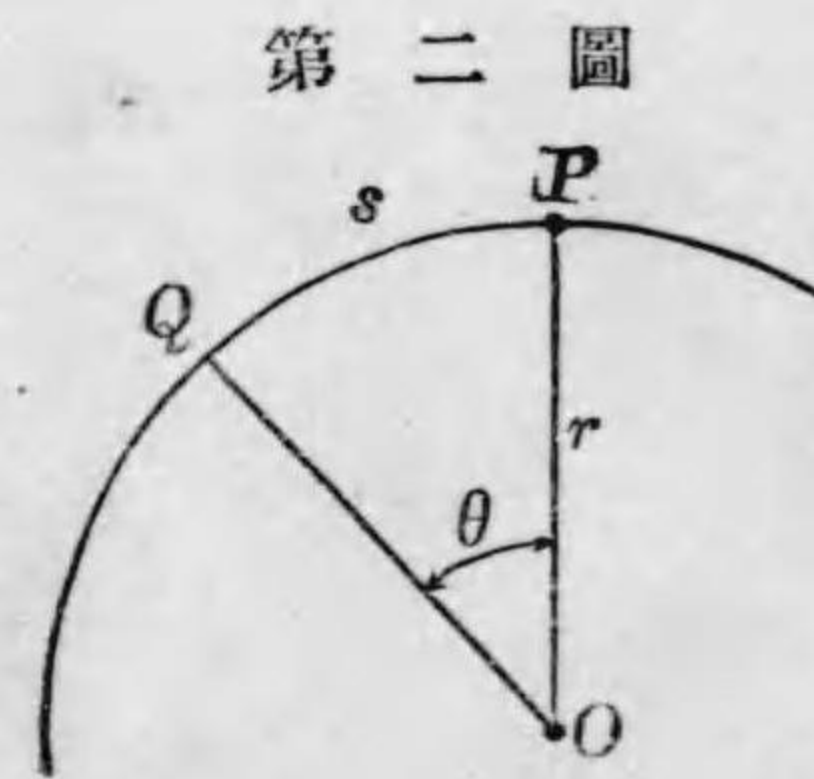
$$t = 4 \text{ 秒}$$

即ち A 又は B を去つて 4 秒の後此等の二物
は出逢ふのである。依て $t=4$ を s の式に代
入すると

$$\begin{aligned} s &= 50 \times 4 - 16 \times 4^2 \\ &= 200 - 256 \\ &= -56^{\text{尺}} \end{aligned}$$

此結果は負號であるから、二物體は AB の間
に於ては出逢はずして B 以下 56 尺又は A
以下 256 尺の點にて出逢ふ事になる。即ち
B より投げ上げたる物體が一度其最高點に
達し、更に落下して B 以下 56 尺の點に來り
たる時初めて A より落下したる物體と出逢
ふことゝなるのである。

4. 角速度及び角加速度 物體が或る點を中心
として回轉運動をなす場合には、其物體の速さを比



第 二 圖

較するに回轉した角又は回
轉數を以てするのが便利で
ある。例へば第二圖に於て
P なる物體が O を中心とす
る圓弧上に回轉運動をなし
て、 t 時間に P より Q に達した
と云ふことは、半徑 OP が同

し時間に OQ の位置まで運動したと同じ事である
夫故に PQ なる圓弧の長さを s とし、角 POQ を θ 、
半徑 OP 又は OQ を r とすれば、P なる物體が s 丈
け運動すると云ふ事は、半徑 OP が角 θ 丈け運動し
たと同一である。偕て s と θ との関係は、角を總て
弧度即ち「レヂアン」を以て表はすならば

$$s = r\theta \dots\dots\dots (5)$$

今此の物體が s 丈けの長さを運動するに t 時間を
要すとすれば、 $\frac{s}{t}$ は其速度である。然るに

$$\frac{s}{t} = r \frac{\theta}{t} \dots\dots\dots (a)$$

$\frac{\theta}{t}$ を吾人は **角速度** と云ふ。角速度とは、物體が回
轉運動をなす時、回轉の中心より物體に至る半徑が
通過したる角の時間に對する割合て之を ω とすれ
ば

$$\left. \begin{aligned} \omega &= \frac{\theta}{t} \\ \theta &= \omega t \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (6)$$

或は

角速度と區別する爲に、前に述べた直線上の速度
を **線速度** と云ふ。線速度は角速度に其半徑を乗じ
たるものに等しきこと (a) 式によりて知ることが出
來る。故に今線速度を v 、角速度を ω 、半徑を r と
すれば、

或は

$$\left. \begin{aligned} v &= r\omega \\ \omega &= \frac{v}{r} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(7)$$

以上に於て角は總て弧度を以て與へられたるものである。若し度を以て角を與へた場合には、之を「レヂアン」に換算した後、前の諸式に當て嵌めねばならぬ。即ち、180度は π 「レヂアン」に等しき故に1度は $\frac{\pi}{180}$ 「レヂアン」に等しい。夫故に θ° を度を以て與へたる角とすれば

$$\theta = \frac{\pi}{180} \theta^\circ \text{ レヂアン}$$

例へば角速度 ω は此値を公式(6)に當て嵌めて、

$$\omega = \frac{\pi}{180} \frac{\theta^\circ}{t}$$

角速度が時々刻々に變はる時、其變化の時間に對する割合を**角加速度**と云ふ。故に ω_1 なる角速度が、 t 時間の後 ω_2 なる角速度に變はりたりとし、其場合の角加速度を $\dot{\omega}$ とすれば

$$\left. \begin{aligned} \dot{\omega} &= \frac{\omega_2 - \omega_1}{t} \\ \omega_2 &= \omega_1 + \dot{\omega}t \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(8)$$

又は

ω_1 に相當する線速度を v_1 、 ω_2 に相當する線速度を v_2 とすれば公式(7)により

$$\omega_1 = \frac{v_1}{r} \quad \text{及び} \quad \omega_2 = \frac{v_2}{r}$$

是等の値を(8)式に代入すれば

$$\dot{\omega} = \frac{\frac{v_2}{r} - \frac{v_1}{r}}{t} = \frac{v_2 - v_1}{rt}$$

然るに公式(2)より $\frac{v_2 - v_1}{t}$ は加速度 α に等しい。

$$\left. \begin{aligned} \dot{\omega} &= \frac{\alpha}{r} \\ \alpha &= r\dot{\omega} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(9)$$

角加速度と區別する爲に、前に述べた直線上の加速度を**線加速度**と云ふ。公式(9)は、線加速度は角加速度に其半徑を乗じたるものに等しきことを示すものである。

$s=r\theta$, $v=r\omega$, $\alpha=r\dot{\omega}$ なる關係を應用して公式(3)及び(4)を變形する時は回轉運動に關する重要な次の公式を得。

$$\theta = \omega_1 t + \frac{\dot{\omega} t^2}{2} \dots\dots\dots(10)$$

$$\text{及び} \quad \omega_2^2 = \omega_1^2 + 2\dot{\omega}\theta \dots\dots\dots(11)$$

回轉運動の速度を表はすに單位時間内に於ける回轉數を以てするを便とする場合甚だ多い。單位時間に一回轉するならば其角速度は 2π 「レヂアン」である故に單位時間に n 回轉するならば、其角速度 ω は次の式を以て表はされる。

$$\omega = 2\pi n \dots \dots \dots (12)$$

角速度の單位は毎分何「レヂアン」等、又角加速度の單位は毎秒毎秒何「レヂアン」等、回轉の速度は毎分何回轉等て、此等を略して夫々 $\frac{\text{レヂアン}}{\text{分}}$, $\frac{\text{レヂアン}}{(\text{秒})^2}$, $\frac{\text{回}}{\text{分}}$ 等と書く。

例、毎分 90 回轉の速さを以て回轉せる「はづみ」車が 25 回轉をなしたるに毎分 50 回轉の速さに減少したりとせば、角加速度并に其間の時間を求む。

解、初めの角速度、 $\omega_1 = 2\pi \times 90 = 180\pi \frac{\text{レヂアン}}{\text{分}}$

終りの角速度、 $\omega_2 = 2\pi \times 50 = 100\pi \frac{\text{レヂアン}}{\text{分}}$

又 25 回轉に等しき角、

$$\theta = 2\pi \times 25 = 50\pi \text{レヂアン}$$

此等の値を公式 (11) に代入する時は、

$$(100\pi)^2 = (180\pi)^2 + 2\dot{\omega} \times 50\pi$$

$$\dot{\omega} = -224\pi = -224 \times 3.14$$

$$= -704 \frac{\text{レヂアン}}{(\text{分})^2}$$

又は $\dot{\omega} = -\frac{704}{60 \times 60} = -0.196 \frac{\text{レヂアン}}{(\text{秒})^2}$

負號は減速度を示す。

次に公式 (8) に ω_1 , ω_2 及び $\dot{\omega}$ の値を代入すれば、

$$100\pi = 180\pi - 224\pi t$$

$$t = \frac{180 - 100}{224} = 0.357 \text{ 秒}$$

又は $t = 0.357 \times 60 = 21.4 \text{ 秒}$

第 一 章 問 題

1. 毎時 1 哩及び 1「フット」の速度は毎分何呎及び毎秒何呎の速度なるか。
2. 直徑 10 吋にして毎分 300 回轉をなす車の周囲の線速度は毎秒何呎なるか。
3. 地球重力の加速度を $32.2 \frac{\text{呎}}{(\text{秒})^2}$ とし、之を $\frac{\text{哩}}{(\text{秒})^2}$ の單位に換算せよ。
4. 汽車が停車場より出發して 4 分の後毎時 50 哩の速度を得たりと云ふ。平均加速度は毎秒毎秒何呎なりしか。
5. 毎時 30 哩の速度にて走れる自動車^{ブレーキ}が、制動機の作用によりて、毎秒毎秒 8 呎の減速度を受くるに至りたりとすれば、制動機を作用したるより何秒の後靜止するか。又其間に走りたる距離を求む。
6. 毎秒 13 呎の初速を以て運動を初めたる物體の加速度を $3 \frac{\text{呎}}{(\text{秒})^2}$ とすれば、50 呎の距離を動きたる

- 後の速度及び其れに要したる時間を求む。
7. 汽車が坂を降る時、毎時40哩の速度が4.5分間に毎時49哩の速度に變じたりと云ふ。平均加速度を求む。
 8. 深さ150呎の井中に石を落とせば何秒の後底に達するか。但し地球重力の加速度を毎秒毎秒32呎として計算すべし。
 9. 直径5呎の車が毎分40回轉をなす時其角速度及び車の周圍の線速度を求む。
 10. 毎時30哩の速度にて走れる自動車あり。車の直径を30吋とすれば車の角速度を求む。
 11. 前問の自動車が100「ヤード」を走りたる後靜止したりとすれば車の角加速度を求む。
 12. 毎分180回轉の速さを以て回轉せる「はづみ」車が、20秒の後毎分140回轉の速さに變じたりとせば、其間に何回轉したるか。又初めより何秒の後靜止するか。

第二章 力

5. 運動の第一法則 ニュートンによりて明言された運動に関する三つの法則がある。力學の根底をなして居るもので、其第一法則に曰く、

物體は外力の作用を受くるまでは靜止するか又は直線上に等速運動をなす。

此法則によれば、靜止せる物體は、外力の作用を受くるまでは、靜止し、運動せる物體は、直線上に等速運動をなし、速度の、大さ、方向、及び向き等、少しも變はることなし。故に靜止せる物體が運動を初め、運動せる物體の速度の、大さ、向き、又は方向の變化を起したとすれば、必ず或る力が他から作用したのである。言はゞ總ての物體は外力の作用なき間は状態の變化を起さぬものであつて、此性質を物體の慣性と云ふ。従て第一法則は時に慣性の法則と呼ばれる。

倂て力とは如何なるものであるか、第一法則によ略ぼ次の定義を下すことが出来る。

靜止せる物體に運動を與へ又は運動せる物體の速度を變ぜしむる原由を力と云ふ。

速度の、大さ、方向、又は向きが變はる以上は必ず加

Handwritten notes in Japanese:

ニュートン
第一法則
慣性の法則
力とは何ぞや
速度の大小方向又は向きが變はる以上は必ず加

速度なるものが伴ふ譯である。夫故に力は加速度と或る関係のあることが略ぼ知られるのである。又静止せる物體とは速度零なる物體と云ふのと同意であるから、静止せる物體が運動を初めるには速度の大きさが變はる。何れにしても力は加速度と或る関係がある筈である。

6. 運動の第二法則 運動の第二法則に曰く、
物體運動量の變化の割合は與へたる力に正比例し、且つ其變化は與へたる力と同じ方向同じ向きに起る。

物體を構成せる物質の量を質量と云ふ。重量は物體の質量に地球重力が作用して生ずるものであるから、質量と重量とは自ら異なるものである。重量は同じ質量の物體に於ても重力の多少によりて差異が生ずる。例へば緯度の相違、土地の高低等によりて同一物の重量に相違が起る。若し物體を地球の中心に持ち行くとすれば重量は零となるであらうが、質量は緯度の差、土地の高低、地球の表面なると中心なるとに係らず常に一定して少しも變はることはない。

物體の質量と其速度との乗積を運動量と云ふ。故に質量を m とし速度を v とすれば mv は其物體の運

動量である。

今質量 m の物體が力 f の爲に v_1 なる速度が、 t 時間の後 v_2 なる速度に變じたとすれば、

$$\text{運動量の變化} = mv_2 - mv_1 = m(v_2 - v_1)$$

$$\text{故に 運動量の變化の割合} = \frac{m(v_2 - v_1)}{t}$$

第二法則によれば、運動量の變化の割合は與へたる力 f に正比例するのであるから、

$$f \propto \frac{m(v_2 - v_1)}{t}$$

然るに公式(2)によりて知る如く、 $\frac{v_2 - v_1}{t}$ は此場合の加速度である故に之を α とすれば、

$$f \propto m\alpha$$

即ち力は質量に加速度を乗したるものに正比例する。前節に於て力は加速度と或る関係がある筈であるとは即ち之れである。

$\frac{f}{m\alpha}$ は定數であるから之を k と置けば、

$$f = k m \alpha \dots \dots \dots (a)$$

今單位の質量に單位の加速度を與へる力を力の單位とすれば、

$$1 = k \times 1 \times 1$$

即ち

$$k = 1$$

故に斯かる單位を用るれば (a) 式は次の形となる。

$$f = m\alpha \dots\dots\dots(13)$$

斯くの如き單位を一般に**絶對單位**と云ふ。然し此單位は餘り小にして實用上甚だ不便であるから、吾人は力の**實用單位**として「ポンド」を用ゐる。1「ポンド」とは單位の質量に地球重力の加速度に等しき加速度、 $g^{\text{cm}}/(\text{cm})^2$ (東京にて g は $32.15^{\text{cm}}/(\text{cm})^2$ 又は約 $32.2^{\text{cm}}/(\text{cm})^2$) を與へる力である。斯かる單位を用ゐれば (a) 式は如何なる形になるかと云ふに、今質量 m の物體に加速度 $\alpha^{\text{cm}}/(\text{cm})^2$ を與へる力を f 「ポンド」とすれば、(a) 式より、

$$f = km\alpha$$

又は $km = \frac{f}{\alpha} \dots\dots\dots(b)$

然るに同じ質量の物體に地球重力の加速度に等しき加速度、 $g^{\text{cm}}/(\text{cm})^2$ を與へる力は其物體の重量 w 「ポンド」に等しい。故に (a) 式より、

$$w = kmg$$

又は $km = \frac{w}{g} \dots\dots\dots(c)$

(b) 及び (c) なる二つの式より、

$$\frac{f}{\alpha} = \frac{w}{g}$$

又は $f = \frac{w}{g} \alpha \dots\dots\dots(14)$

此式に於て、力 f と重量 w とは「ポンド」の單位、加速度 α と g とは $\text{cm}/(\text{cm})^2$ の單位を以て與へたるものである。然し一般に云へば、 f と w とは同じ單位、又 α と g とを同じ單位に取れば常に差支ないのである。例へば f と w とを共に噸にて表はし、 α と g とを共に $\text{cm}/(\text{cm})^2$ にて表はすも敢て差支はない。然し如何なる場合にも與へたる力と、其力によりて生ずる加速度とは同じ方向同じ向きである。

以上の如き單位は地球重力を以て單位とするのであるから一般に**重力單位**と呼ぶ。絶對單位は理論上の單位としては便利であるが實用上の單位としては甚だ不便であるから、吾人の用ゐる實用單位は通例重力單位である。

同じ加速度を起すに要する力は、其れが絶對單位なると重力單位なるとに關らず等しい譯であるから (13) 及び (14) の二式より、

$$f = m\alpha = \frac{w}{g} \alpha$$

故に $m = \frac{w}{g} \dots\dots\dots(15)$

即ち重量 w なる物體の質量は $\frac{w}{g}$ に等し。

例、靜止せる蒸汽機關「ピストン」が 0.25 秒の後 10 cm/sec の速度を得たりと云ふ。「ピストンの重量

を 75「ポンド」とすれば何「ポンド」の力を要したるか。

解、平均加速度、 $\alpha = \frac{10}{0.25} = 40 \text{ m/sec}^2$

$$\begin{aligned} \text{故に 要したる力 } f &= \frac{w}{g} \alpha = \frac{75}{32.2} \times 40 \\ &= 93.2 \text{ ポンド、} \end{aligned}$$

7. 衝撃量及び衝撃力 運動の第二法則によれば

$$f = m\alpha$$

然るに

$$\alpha = \frac{v_2 - v_1}{t}$$

故に

$$f = \frac{m(v_2 - v_1)}{t}$$

又は

$$ft = (v_2 - v_1) \dots \dots \dots (16)$$

ft は力 f が t 時間作用したる力の全量にして之を衝撃量と云ふ。(16)の結果を見るに、力 f が t 時間作用したる衝撃量は其時間の前後に於ける運動量の差に等しい。故に運動の第二法則は或は次の如く云ふことが出来る。

物體運動量の變化は作用したる力の衝撃量に正比例し、且つ其變化は作用したる力と同じ方向同じ向きに起る。

力の作用する時間甚だ小にして然も大なる運動

量の變化を起す如き衝撃量を與ふる力を衝撃力と云ふ。物體を鈍打する時又は衝突の如き場合は其適例である。

例、重量 1 噸につき 30「ポンド」の抵抗力に反對して進行する重量 200 噸の機關車あり。其牽引力を 4 噸とすれば、静止より出發して毎時 25 哩の速度を得るに要する時間と其距離とを求む。

解、牽引力 = $4 \times 2240 = 8,960$ ポンド

總抵抗力 = $30 \times 200 = 6,000$ ポンド

故に 進行に必要な力、

$$f = 8960 - 6000 = 2,960 \text{ ポンド、}$$

依て t を所要の時間とすれば、

$$\text{衝撃量} = 2960t \text{ (ポンド秒單位)}$$

倍て

$$\text{速度、 } v = 25 \text{ 哩/時} = \frac{25 \times 5280}{60 \times 60} = 36.7 \text{ 呎/秒}$$

故に運動量の變化 $ft = m(v_2 - v_1) = mv_2 \dots \dots$

$$= mv = \frac{w}{g} v = \frac{200 \times 2240}{32.2} \times 36.7$$

$$= 511,000 \text{ (ポンド秒單位)}$$

故に公式(16)より、

$$2960t = 511,000$$

仍て 時間 $t = 173$ 秒 又は $2^{\text{分}} 53^{\text{秒}}$

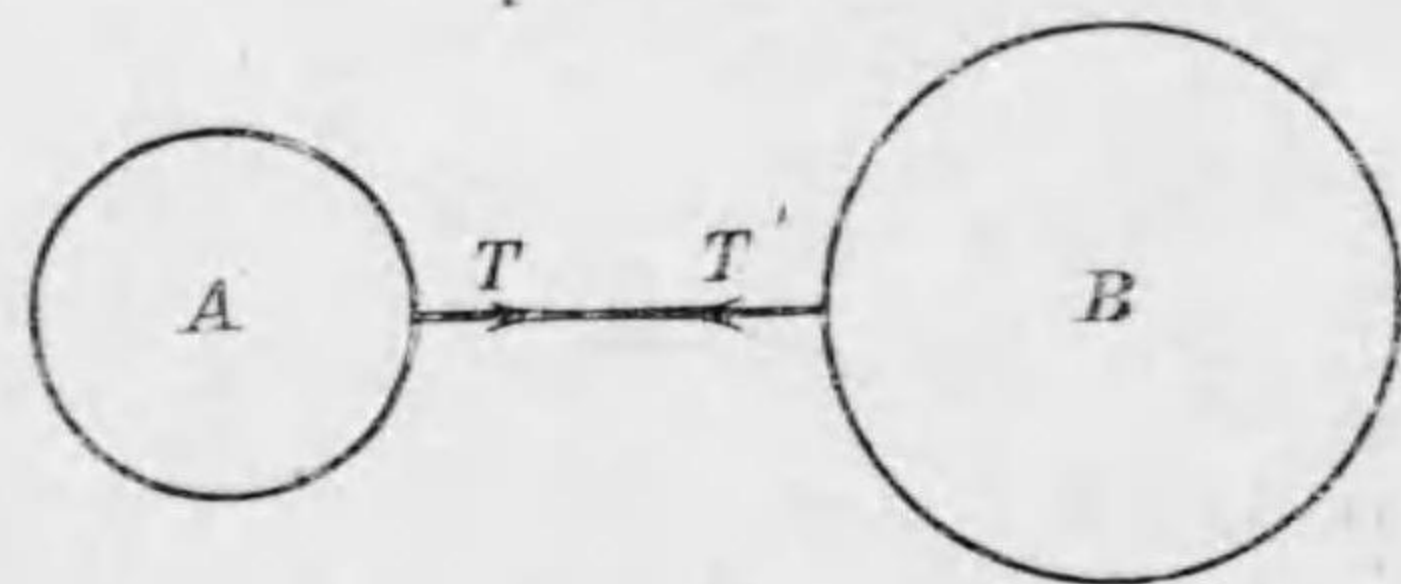
又、加速度、 $\alpha = \frac{v}{t} = \frac{36.7}{173} = 0.212 \text{ 呎}/(\text{秒})^2$

故に公式(3)より、初速零なる故に

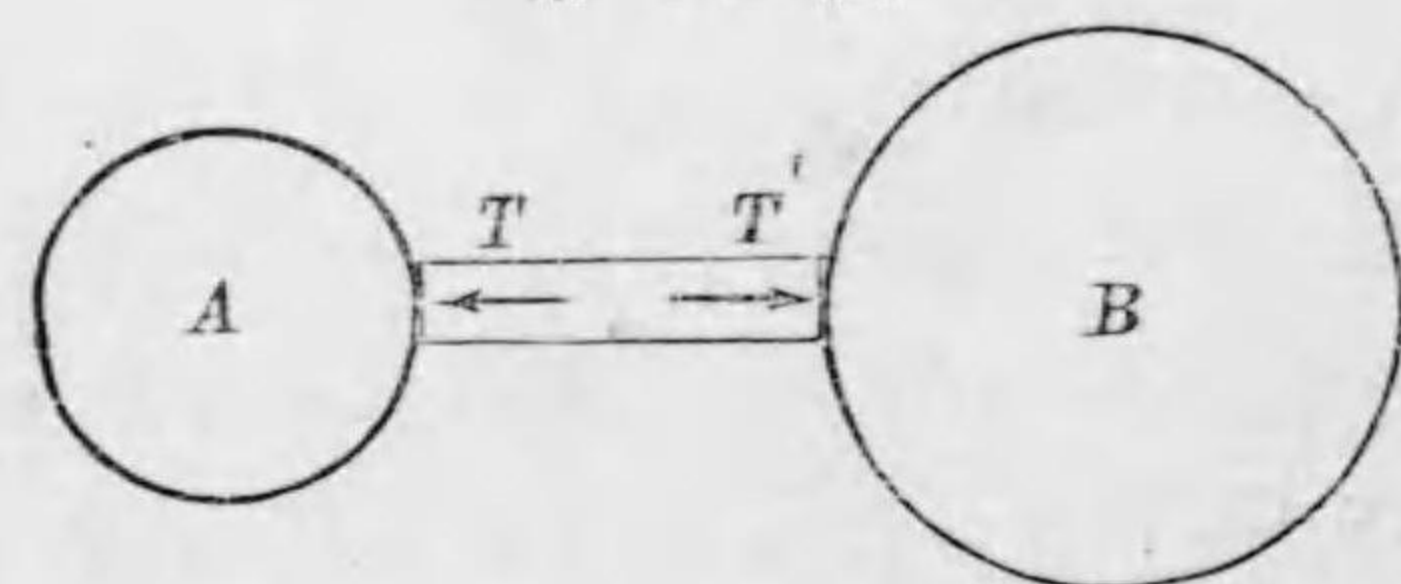
距離、 $s = \frac{\alpha t^2}{2} = \frac{0.212 \times 173^2}{2} = 3,170 \text{ 呎}$

8. 運動の第三法則 運動の第三法則に曰く、
物體に原働を興ふる時は其物體より之れと等しき且つ反對なる反働を生ず。

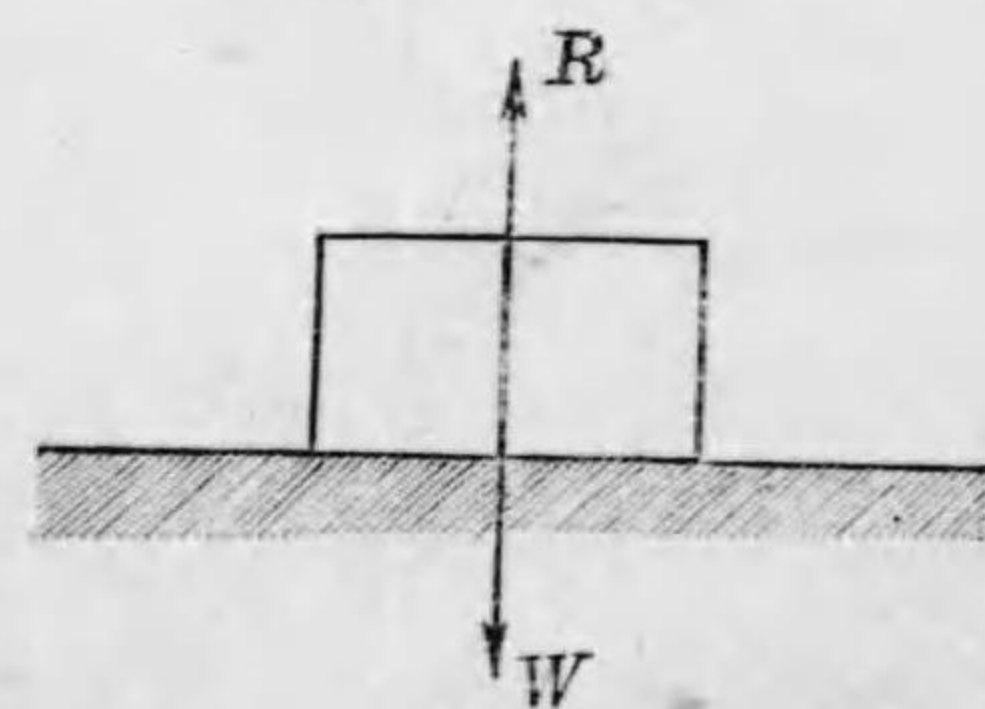
第三圖



第四圖



第五圖



原働及び反働は、化學作用を別として、茲には共に力の働きを意味するのである。即ち此法則によれば二物體互に相互作用する場合に、甲物體が乙物體に力を加ふれば、其れと同時に必ず乙

物體より甲物體に對し、加へられたる力と等しき且つ反對なる力を及ぼすものである。等しき且つ反對と云ふことは、大さ及び方向相等しくして向きの反對なる場合を云ふ。例へば二物體 A 及び B が第三圖の如く糸を以て結び付けらるゝ時、B が A を力 T を以て引けば、其れと同時に A も亦 B を T と等しき且つ反對なる力 T' を以て引く。又第四圖の如く二物體 A 及び B の間に棒を横たへ、B が A を力 T を以て壓せば、其れと同時に A も亦 B を T と等しき且つ反對なる力 T' を以て壓す。又第五圖の如く重量 W の物體が臺の上にある時は W なる力を以て臺面を壓す。然る時は臺も亦此物體を W と等しき且つ反對なる力 R を以て壓すのである。此等を數學上の記號を以て示せば、

$$T' = -T \quad \text{及び} \quad R = -W \dots \dots \dots (17)$$

負號は方向は等しく向きの相反することを示す符號である。

大砲より彈丸を發射する場合に、發射と同時に大砲は後方に反撥さるゝことは日常人の知る所であるが、之れも亦第三法則に明言せる如く、大砲が火藥の作用によりて彈丸に原働を興ふると同時に、彈丸も亦其れと等しき且つ反對なる反働を大砲に興ふ

るが爲である。斯様な場合に彈丸發射の速度と大砲の後退する速度との間には如何なる關係があるかと云ふに、彈丸に與へたる力を f とし、大砲の後退する力を f' とすれば、第三法則により

$$f' = -f$$

彈丸の質量を m 、其加速度を α 、大砲の質量を M 、其加速度を α' 、とすれば

$$f = m\alpha, \quad f' = M\alpha'$$

故に

$$M\alpha' = -m\alpha$$

彈丸及び大砲の速度を夫々 v 及び V とし、時間を t とすれば

$$\alpha = \frac{v}{t}, \quad \alpha' = \frac{V}{t}$$

故に

$$M \frac{V}{t} = -m \frac{v}{t}$$

或は

$$MV = -mv \dots \dots \dots (18)$$

負號は原働と反働と反對なることを示すのであるが、計算上には略しても差支はない。

(18) の結果によりて、第三法則に次の説明を與へることが出来る。

原働及び反働によりて生ずる運動量は等しく且つ反對なり。

例、重量 5 噸の大砲より重量 40「ポンド」の彈丸を

1,500^呎/秒の初速を以て發射する時、大砲の反撥さるゝ速度を求む。

解、大砲の質量、 $M = \frac{W}{g} = \frac{5 \times 2240}{32.2}$

彈丸の質量、 $m = \frac{w}{g} = \frac{40}{32.2}$

彈丸の速度、 $v = 1,500$ ^呎/秒。

故に公式 (18) を應用し、大砲の速度 V を求むること次の如し。

$$\frac{5 \times 2240}{32.2} \times V = \frac{40}{32.2} \times 1500$$

$$V = \frac{40 \times 1500}{5 \times 2240} = 5.36$$
^呎/秒。

第二章 問題

1. 毎秒 10 呎の初速を與へられたる重量 100「ポンド」の物體が次第に速度を減じて 100 呎を通過したる時靜止するに至りたりと云ふ。作用したる力の大きさを求む。
2. 重量 2.5 噸の荷車を 40「ポンド」の力を以て引く人あり。車の抵抗力を 10「ポンド」とすれば、靜止より毎時 10 哩の速度を得るには何時間を要するか。
3. 重量 200 噸の機關車を重量 1 噸に付き 15「ポ

Fの抵抗力に反対して動かし、1.5分間に毎時30哩の速度を得せしめんには幾何の牽引力を與ふべきか。

4. 毎時40哩を走る列車が0.5哩を進行したる時に静止せりと云ふ。抵抗力は重量1噸に付き何「ポンド」なりしか。
5. 重量1「オンス」の彈丸が毎秒1,800呎の速度を以て木材に貫入し深さ8時に達して静止せりと云ふ。木材の平均抵抗力を求む。
6. 重量40噸の大砲より重量1,500「ポンド」の彈丸を毎秒1,400呎の速度を以て發射する時、大砲の反撥さるゝ速度を求む。
7. 10「ハンドレッド、ウェート」の重量ある蒸汽鎚が8呎の高さより落下して鐵材を撃ち、深さ1吋丈け押しつぶしたりとせば、鐵材に作用したる平均の力を求む。
8. 重量1「オンス」の彈丸を毎分300個の割合に發射する機關砲あり。今彈丸の速度を毎秒1,800呎とすれば、砲身に作用する力を求む。

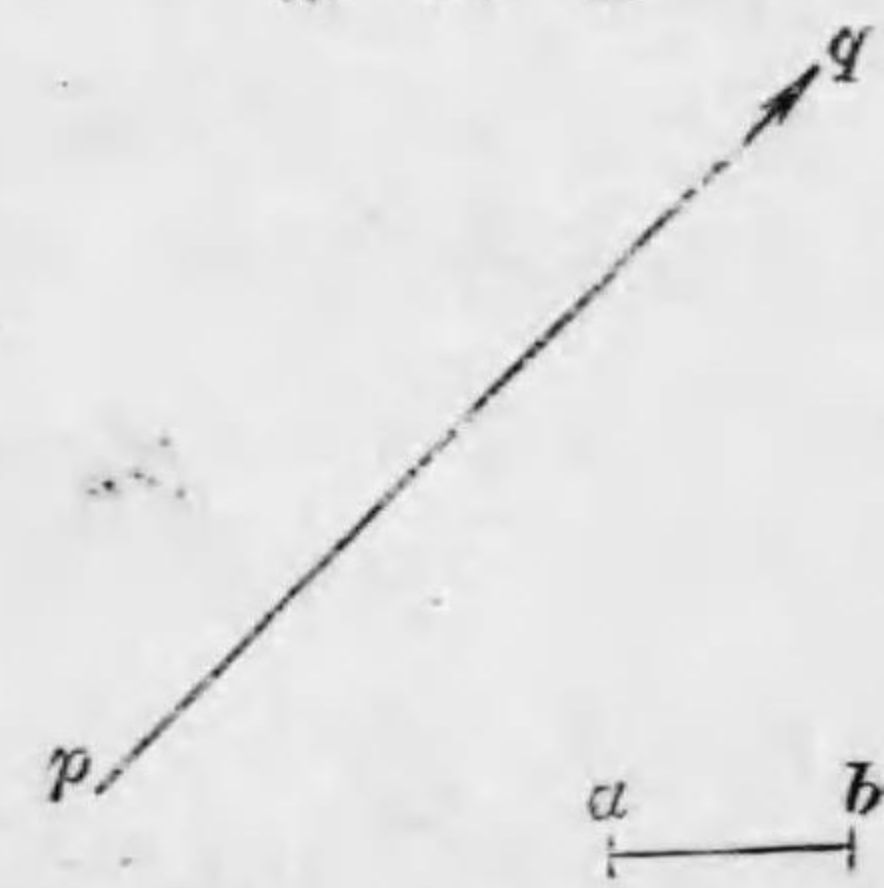
第三章 「ベクトル」

9. 「ベクトル」 普通の算術に於ては、或る單位の數を基本とし任意の數を表はすに其倍數を以てす。例へば1なる數を單位とすれば2なる數は單位の二倍、3なる數は單位の三倍なるが如し。之れと同じく、或る單位の長さの直線を基本とし、總ての數は之を直線にて示し、其量は單位の長さに對する倍數を以て表はすことを得。例へば2寸の長さの直線を以て1「ポンド」の重量を示すものとすれば、6寸の長さの直線を以て表はさるゝ重量は3「ポンド」に等しき譯である。斯くの如く物體の質量、溫度、變位、速度の如きは皆直線の長さを以て其等の量を示す時は、單位の量を示す長さの直線を以て其量を表はすことが出来る。斯様な方法を用ゐれば任意の數量は之を直線を以て圖面上に書き表はすことを得るのである。

物體の質量、溫度等は單に直線の長さを以て其分量を示し得るが變位、速度、加速度、力等は分量の外に方向と向きとを具備せる數量であるから單に直線の長さのみを以て表はすことは出来ぬ。前者の如

き數量を線數量と云ひ後者の如き數量を「ベクトル」量と云ふ。「ベクトル」量には分量の外に必ず方向と向きとを備ふるものであるから之を直線にて示す場合には、單位とすべき任意の長さの直線を描き、其れを基本として與へられたる分量に等しき長さの直線を其働く方向に平行に書き、更に向きを明示するのである。但し直線の位置には無關係とす。斯く書かれたる直線を「ベクトル」と云ふ。例へば變位

第六圖



を表はす「ベクトル」を書くには第六圖の如く、變位の方向に平行に空間中又は紙面上任意の位置に直線 pq を引き、其長さは單位の變位を直線 ab の長さを以て表はすとすれば、與へられたる變位

に等しき丈け ab の倍數の長さを取る、例へば ab の長さ 2 吋にして 5 呎の變位を表はすとすれば、30 呎の變位を書き表はすには pq の長さを 12 吋にするのである。以上の如くして大さと方向とが書き表はさるれば次に向きを示すには矢を以てし同時に読み方を以て云ひ表はす。例へば p より q に向へる變位ならば q 端に矢の頭を附して之を pq と讀

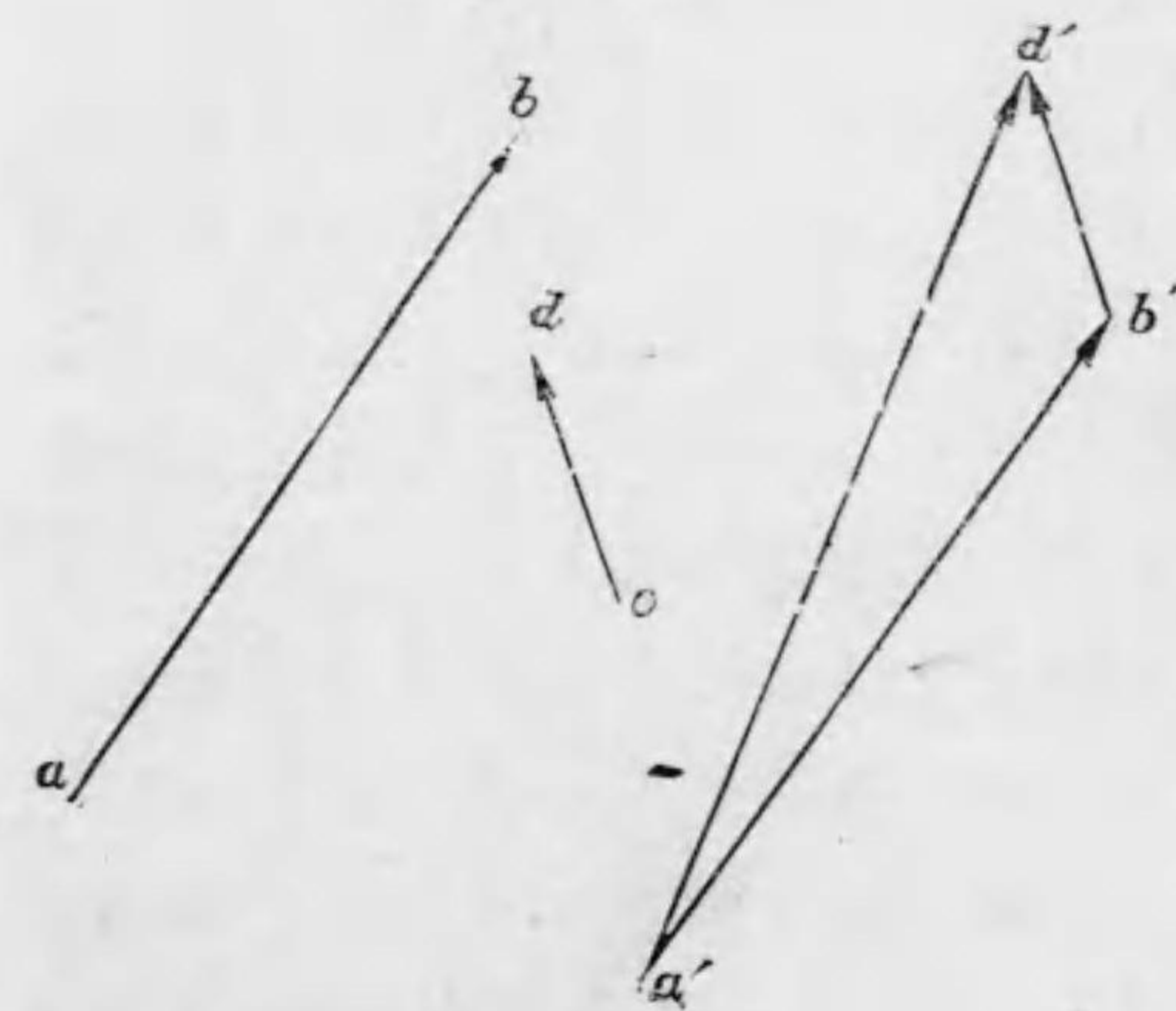
み、q より p に向へる變位ならば p 端に矢の頭を附し之を qp と讀む、故に常に

$$pq = -qp$$

なる關係があるのである。

10. 「ベクトル」の加法 二つの「ベクトル」ab 及び

第七圖



cd を加へんには(第七圖)、a'b' を ab に等しく且つ平行に書き、次に其一端 b' に於て b'd' を cd に等しく且つ平行に書く。然る時は a' と

d' とを結ぶ直線 a'd' は二つの「ベクトル」ab 及び cd の和に等しき「ベクトル」となる。此關係を次の如く書く。

$$a'b' + b'd' = a'd'$$

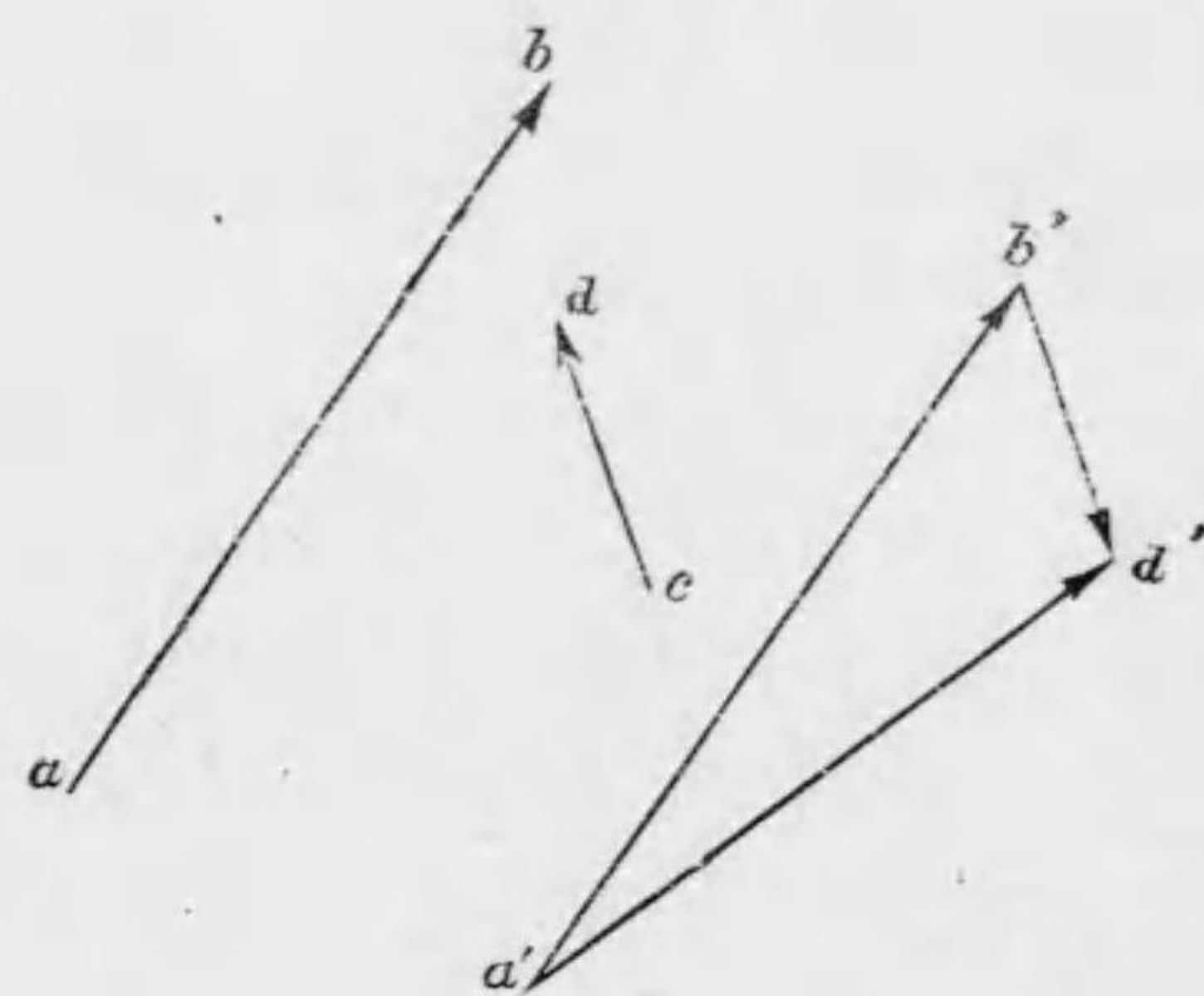
又は

$$ab + cd = a'd'$$

11. 「ベクトル」の減法 「ベクトル」ab から「ベクトル」

ル、 cd を減ずることは、 ab に $-cd$ を加へると同じ

第八圖



である。然るに $-cd$ は dc に等しい [9節]。

即ち、
 $ab - cd = ab + dc$
夫故に「ベクトル」の減法を行ふには減数の向きを反対にして加法を行

へば好いのである。依て第八圖に於て、 ab から cd を減ずるには $a'b'$ を ab に等しく且つ平行に書き、 b' より $b'd'$ を cd に平行に且つ反対の向きに取り、加法を行へば、 $a'd'$ は求めんとする結果である。此關係を式で示せば、

$$a'b' + b'd' = a'd'$$

$$ab + dc = a'd'$$

又は

$$ab - cd = a'd'$$

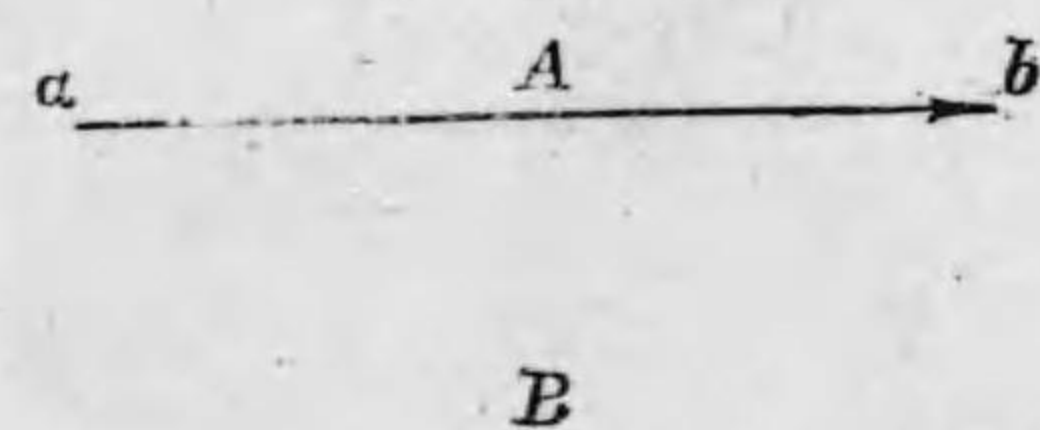
以下節を追ふて「ベクトル」の應用を示す。

12. 合成變位 物體が ab 及び cd (第七圖)なる「ベクトル」を以て表はさるゝ變位を同時になしたとす

れば、「ベクトル」の加法によりて、 $a'd'$ は現在の變位を示す「ベクトル」である。何となれば物體が ab 及び cd なる變位を同時になしたる結果は初めに ab なる變位をなし、次に cd なる變位を別々になしたる結果と同じで、其結果は物體が $a'd'$ なる單一の變位をなしたのと異なることはないからである。斯く物體が別々の變位を同時に受けたる時其結果の變位を合成變位と云ひ、各別々の變位を合成變位に對する分變位と云ふ。 $a'd'$ は ab 及び cd の合成變位であつて、 ab 及び cd は其分變位である。

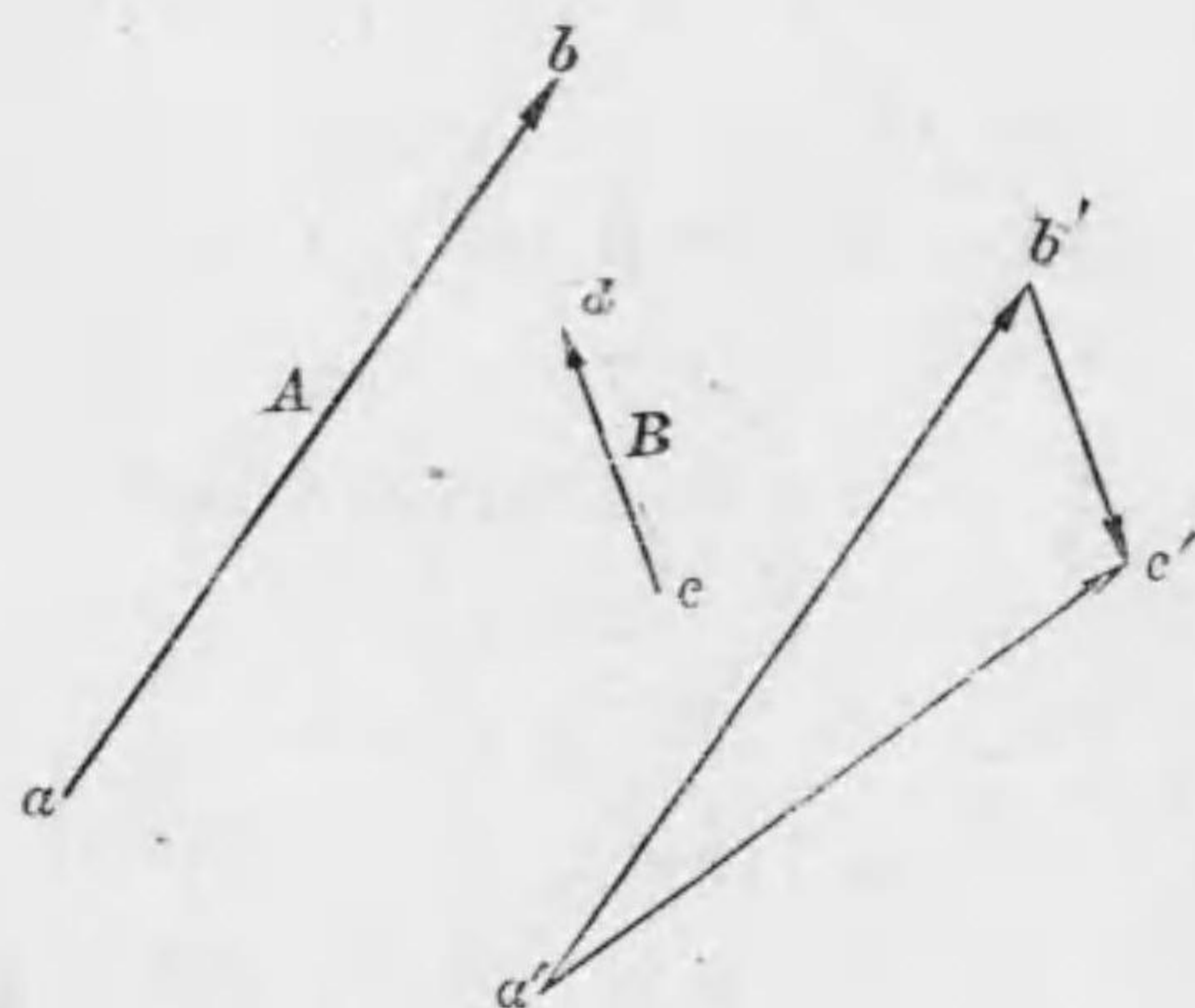
13. 關係變位 靜止せる物體と運動せる物體とある時靜止せる物體は運動せる物體に對し、其れと等しき且つ反対なる關係變位をなせりと云ふ。例へば第九圖に於てBは靜止しAは ab にて示さるゝ變位をなせりとする時、Aに對するBの關係變位は ab に等しく且つ反対なる ba を以て表はされるのである。之を通俗的に説明すれば、 ab なる變

第九圖



位をなす物體上に在る人が靜止せるB物體を望み見る時は、恰もBは ab と等しき且つ反対なる變位をな

第十圖



せる如く見ゆ。之をAに對するBの關係變位と云ふ。汽車に乗れる人が窓より外界を望む時、恰も汽車は靜止し四邊の田畑、森等は汽車の進

行の反對の向きに動ける如く見ゆるものであるが、斯く外界の物體の動ける如く見ゆる其變位を、汽車に對する其物體の關係變位と云ふのである。

二物體共に運動する場合、例へば第十圖に於てAは ab なる變位をなし、Bは cd なる變位をなすとすれば、Bに對するAの關係變位は「ベクトル」の減法により、 $ab - cd$ を以て表はさるゝのである。何となれば今Aを靜止せるものとすれば、Bに對するAの關係變位は dc なること前に述べた如くである。然るに現にAは ab なる變位をなしつゝあるので

あるから、Bに對するAの現在の變位は $ab + dc$ である。然るに

$$ab + dc = ob - cd$$

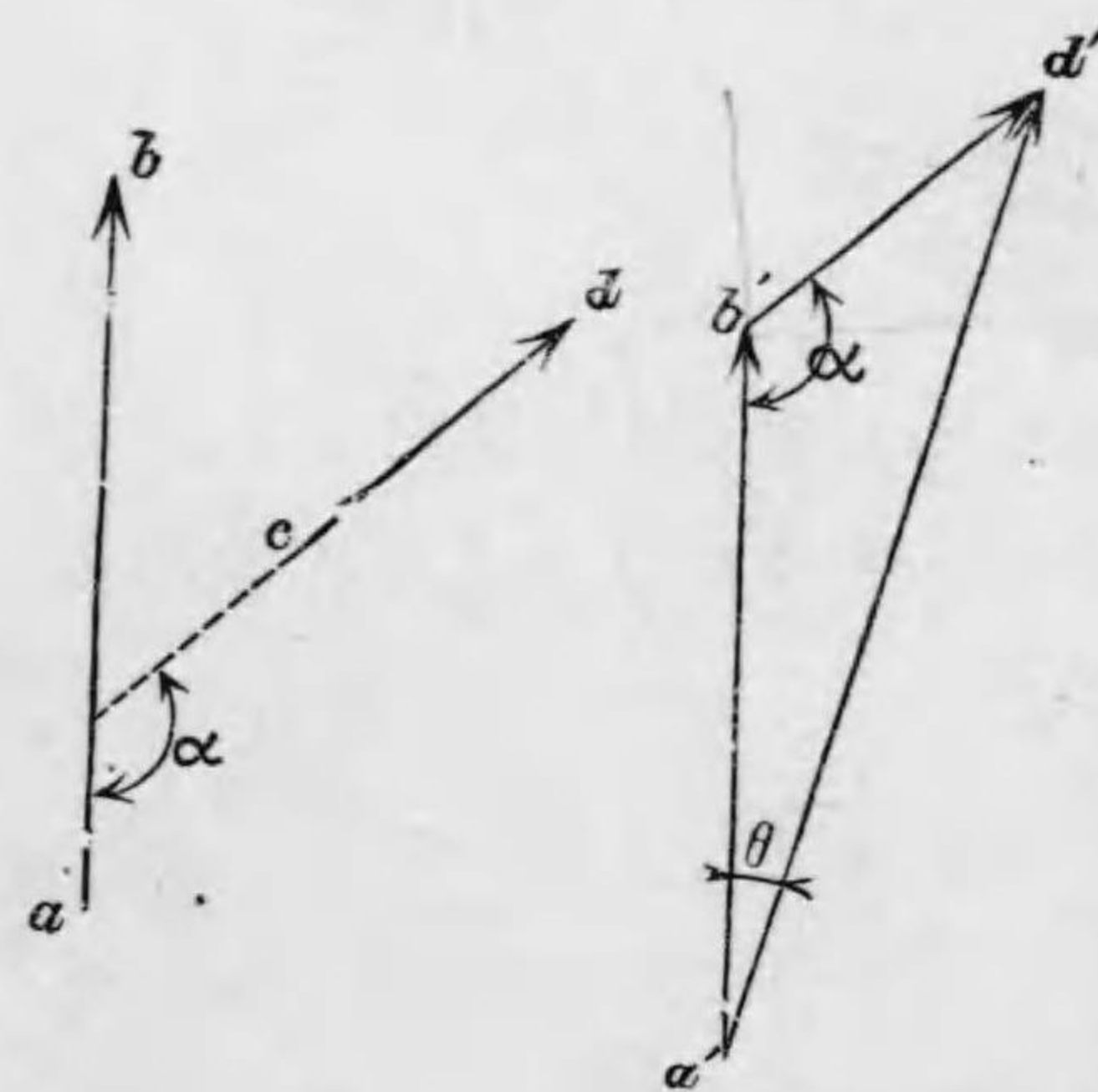
即ちBに對するAの關係變位は $ab - cd$ である。故に「ベクトル」減法により、

$$ab - cd = a'b' - c'b' = a'b' + b'c' = a'c'$$

依て $a'c'$ はBに對するAの關係變位を示す「ベクトル」である。

14. 合成速度 物體の速度が、二つ又は二つ以上の異なる又は等

第十一圖



の異なる又は等しき速度の合成なる時、之れを合成速度と云ひ、各速度を其分速度と云ふ。合成速度を表はす「ベクトル」は各分速度を表はす「ベクトル」の和に等しきことは明白である。

例へば一物體が第十一圖 ab 及び cd にて示さるゝ速度を同時に有する場合には、「ベクトル」の加法に

よりにて合成速度は $a'd'$ を以て表はさるゝのである。即ち ab 及び cd なる二種の速度を同時に受くる時は、恰も $a'd'$ なる単一の速度を受くると同じ結果である。偕て此合成速度の大きさ方向及び向きは、尺度と分度器とを以て圖面上に測れば容易に知られるのであるが、計算上から知るには如何にすれば良いかと云ふに、今分速度の間の角を α とすれば合成速度の大きさは三角形の解法により、

$$a'd' = \sqrt{a'b'^2 + b'd'^2 - 2a'b' \times b'd' \cdot \cos\alpha}$$

又は $a'd' = \sqrt{ab^2 + cd^2 - 2ab \times cd \cdot \cos\alpha}$

又方向は ab との間の角を θ とすれば、

$$\sin\theta = \frac{b'd'}{a'd'} \sin\alpha$$

或は $\sin\theta = \frac{cd}{a'd'} \sin\alpha$

而して向きは θ の値によりて自然に定まる。

若し二つの分速度が互に直角の方向に働くならば、 $\alpha = 90^\circ$ である故に

$$\left. \begin{aligned} a'd' &= \sqrt{ab^2 + cd^2} \\ \sin\theta &= \frac{cd}{a'd'} = \frac{cd}{\sqrt{ab^2 + cd^2}} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(19).$$

以上の方法を逆に應用すれば、一の速度を二つ又は二つ以上の任意の方向に働く分速度に分解することが出来る。

例、毎時 6 哩の速度にて流れる河を毎時 3 哩の速度を有する渡船にて横切る時、船の現在の速度を求む。

解、船の現在の速度は流れの速度と船自身の速度との合成速度である。而して是等の速度は互に直角であるから、任意の長さの直線を以て單位の速度を示し、其れを基本として二つの「ベクトル」 ab 及び cd を夫々 6 哩及び 3 哩に等しく且つ互に直角に畫く時は、「ベクトル」加法により尺度と分度器とを以て直接に圖面上より合成速度を求め得らる。又は計算によりて求めんには公式(19)を應用し、

$$a'd' = \sqrt{6^2 + 3^2} = \sqrt{45} = 6.71 \text{ 哩/時}$$

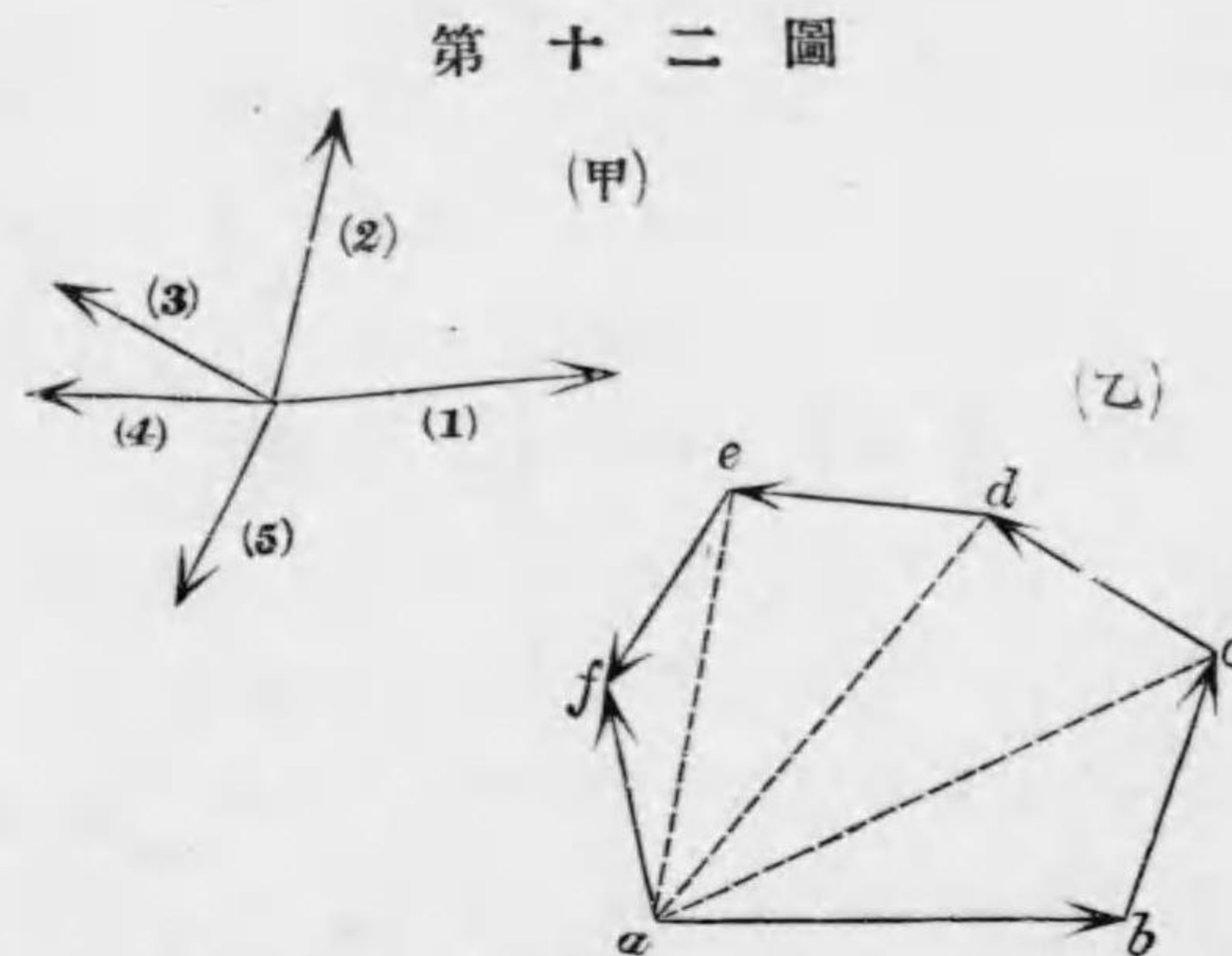
$$\sin\theta = \frac{3}{6.71} = 0.447$$

故に $\theta = 26^\circ 35'$

即ち合成速度の大きさは毎時 6.71 哩にして、其方向は河流に對し $26^\circ 35'$ の角をなし、向きは $a'd'$ の向きである。

若し二つ又は二つ以上の速度の合成速度を求めんには、先づ任意の二つの速度の合成速度を求め、次に之れと第三の速度との合成速度を求め、順次二つ

づゝ組み合はせ行く時は最後に全體の合成速度を得。例へば一物體が第十二圖(甲)の如く(1), (2)等の



第十二圖 (甲) (乙) 五つの速度を同時に受くる場合には、同圖(乙)の如く先づ(1)と(2)との合成速度 ac を求め、次に ac と (3) との合成速度 ad を求め、斯くして最後の速度 af を求むる時は af は全體の合成速度を表はす。此關係を式にて示せば、

$$ac = ab + bc$$

$$ad = ac + cd = ab + bc + cd$$

$$ae = ad + de = ab + bc + cd + de$$

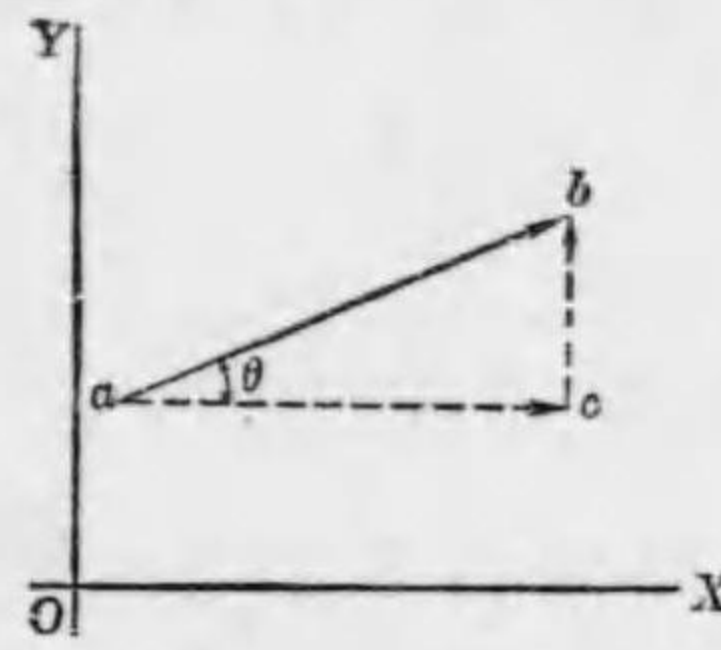
$$af = ae + ef = ab + bc + cd + de + ef.$$

實際圖法を行ふ場合には ac, ad, ae の如き「エクトル」を書く必要なし。

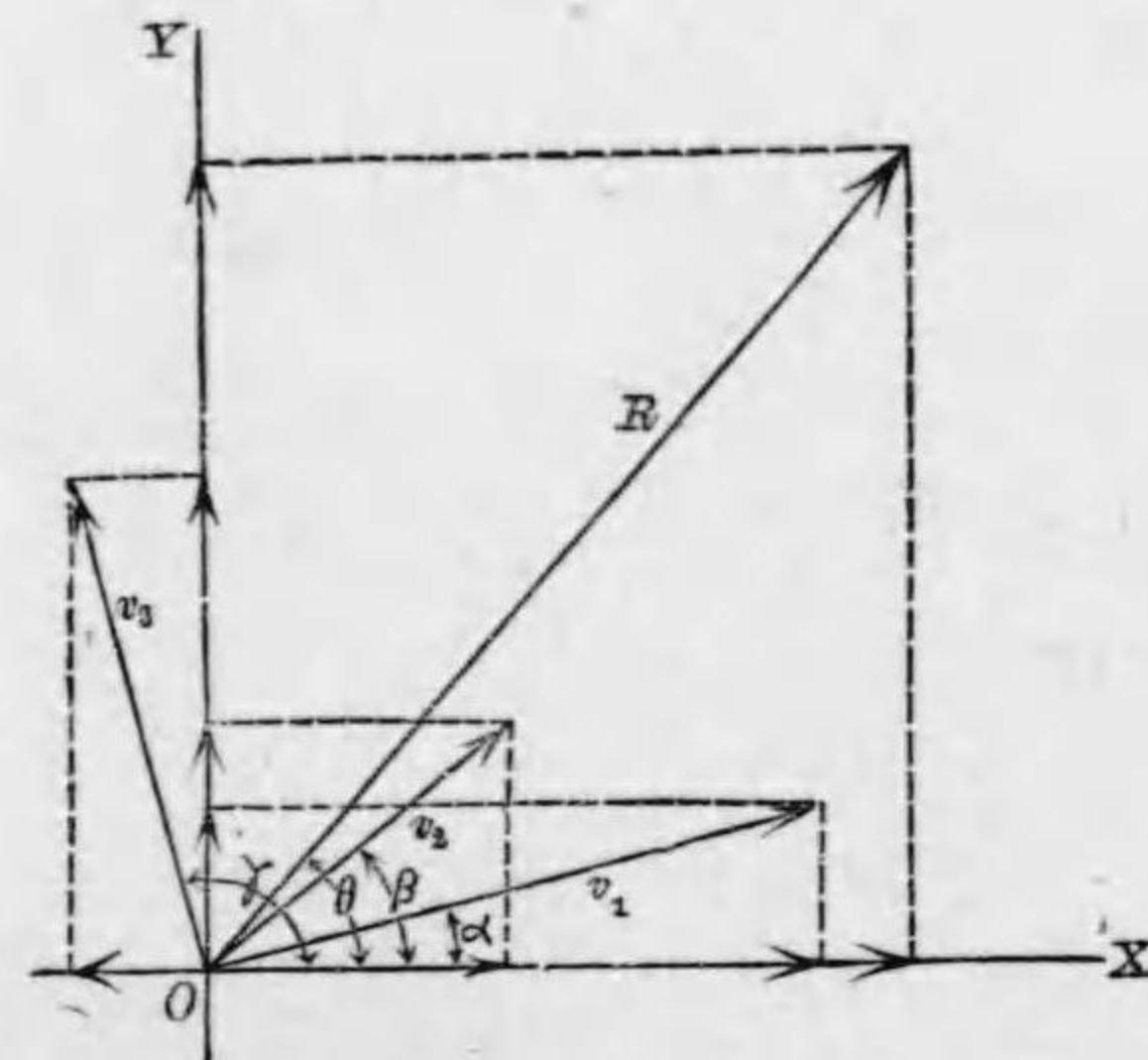
合成速度を求むるに最も都合よき方法は各速度を直角に交はる二つの軸の方向に分解するのであ

る。然る時は此等の分速度の和は合成速度の分速度に等しいこととなる。例へば或る速度 v の「エクトル」を ab (第十三圖)とし、 OX 及び OY を互に直角に交はる任意の二つの軸とし、 a より OX に平行に ac を引き、 b より OY に平行に bc を引き、 abc なる直角三角形を作れば、 OX の方向の分速度は ac 即ち $ab \cos \theta$ 又は $v \cos \theta$ にして、 OY の方向の分速度は cb 即ち $ab \sin \theta$ 又は $v \sin \theta$

第十三圖



第十四圖



である。斯くの如き多數の速度 v_1, v_2, v_3 が第十四圖に示す如く働ける場合に、此等の合成速度を求めんには任意の位置に直交軸 OX, OY を書き、此二軸の方向に此等の速度を別々に分解するに當り、 v_1, v_2, v_3 と OX 軸との間の角を夫々 α, β, γ とすれば、 OX の方向の分速度は夫々 $v_1 \cos \alpha, v_2 \cos \beta, v_3 \cos \gamma$, 又 OY の

方向の分速度は夫々 $v_1 \sin \alpha, v_2 \sin \beta, v_3 \sin \gamma$ である故に、OX の方向の分速度の和を X, OY の方向の分速度の和を Y とすれば、

$$X = v_1 \cos \alpha + v_2 \cos \beta + v_3 \cos \gamma$$

$$Y = v_1 \sin \alpha + v_2 \sin \beta + v_3 \sin \gamma$$

然るに X 及び Y は合成速度の OX 及び OY の方向に於ける分速度に等しい譯であるから、R を合成速度の大きさとし、OX 軸との間の角を θ とすれば

$$X = R \cos \theta, \quad Y = R \sin \theta$$

故に $X^2 + Y^2 = R^2 (\cos^2 \theta + \sin^2 \theta)$

然るに $\cos^2 \theta + \sin^2 \theta = 1$

故に $X^2 + Y^2 = R^2$

又は $R = \sqrt{X^2 + Y^2}$

而して方向は $\tan \theta = \frac{Y}{X}$

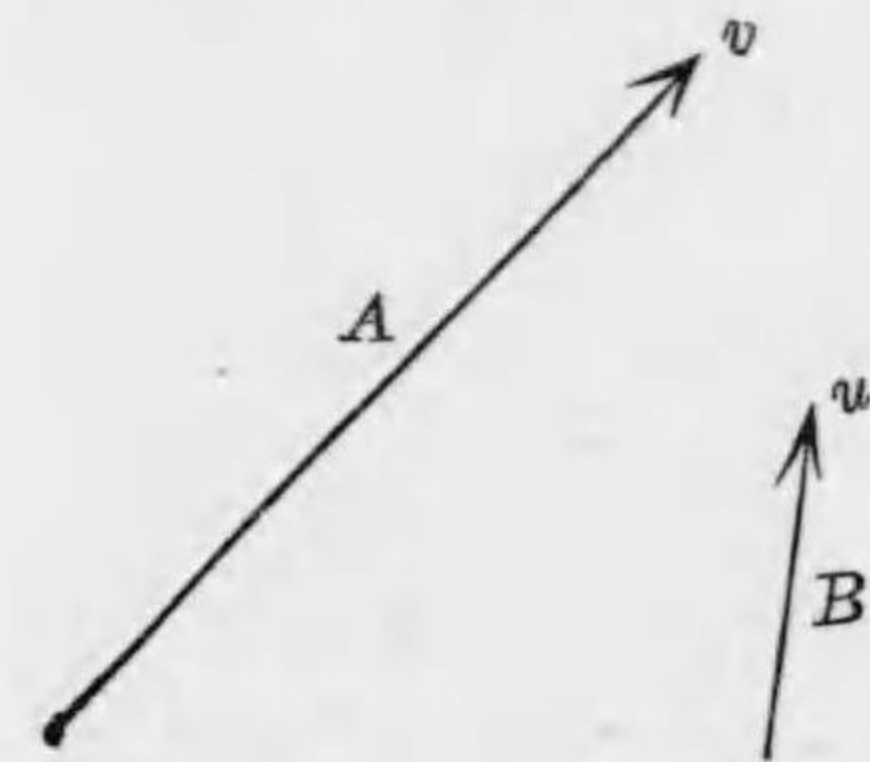
より知られ、向きは θ の値によりて自ら定まる。

以上の如くして合成速度の大きさ方向及び向きを求めることが出来る。然し茲に示したるは計算によりて求むる方法であるが、圖面上より計算によらずして求めんには各速度を「ベクトル」を以て書き、其等を一々 OX 及び OY 上に分解し、各方向の分速度の代数和に等しき長さを OX 及び OY 上に取り、是れ

を二邊とする方形の對角線を書けば其ものは合成速度の「ベクトル」となる。

15. 關係速度 乙物體に對する甲物體の關係速度とは、乙物體に對する甲物體の關係變位の割合を云ふ。今第十五圖に於て A の速度を v , B の速度を u とし、假りに A を靜止するものとすれば、B に對する A の關係變位の割合即ち關係速度は $-u$ なる事第 13 節によりて明白である。然るに現に A は v なる速度を以て運動しつゝあるのであるから、B に對する A の關係速度は $v + (-u)$ 即ち $v - u$ である。依て B に對する A の關係速度は「ベクトル」の減法により、A の速度より B の速度を減じたるものに等しきことを知る。

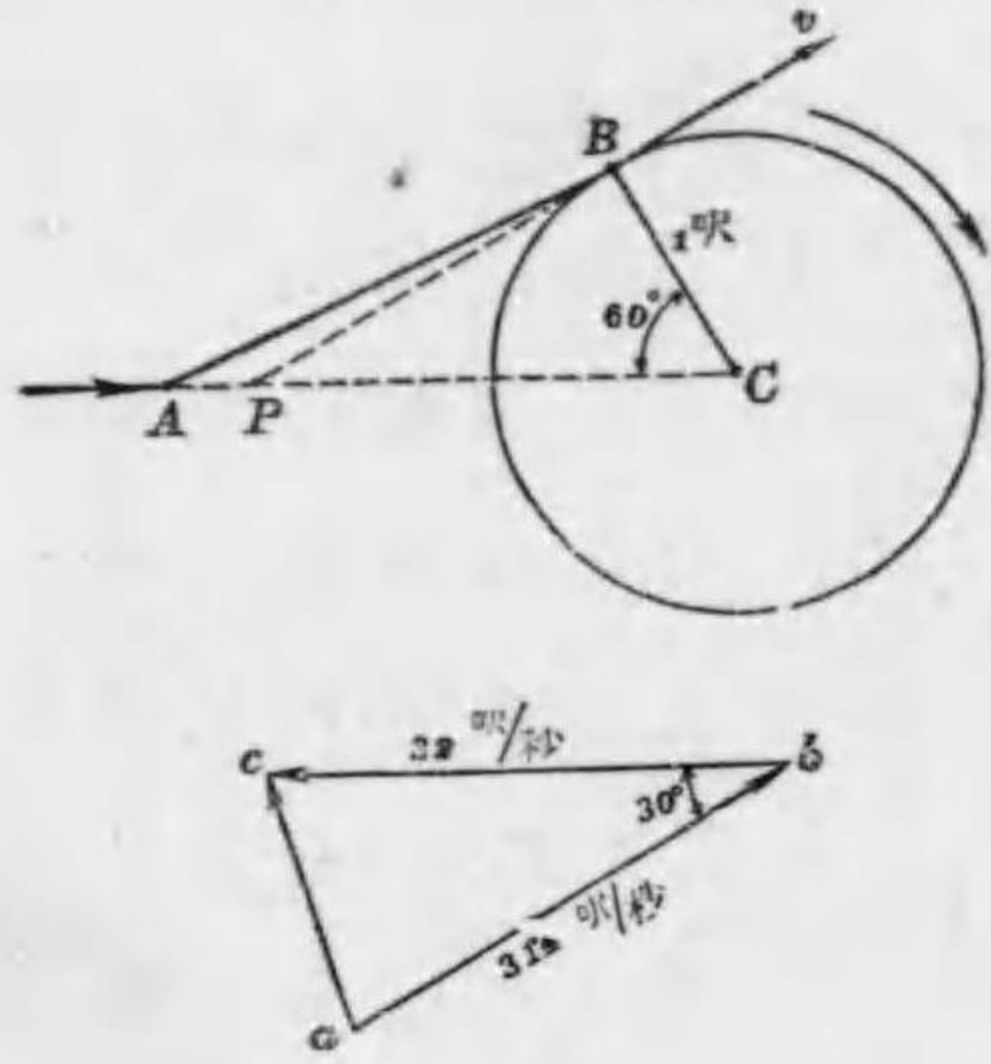
第十五圖



例、長さ 1 呎の「クランク」CB は矢の方向に毎分 300 回轉をなし、CB, CA の間の角が 60 度なる時十字頭 A の速度は毎秒 32 呎なりと云ふ。然らば其瞬間に於て A に對する B の關係速度を求む(第十六圖)。

解、「クランク」の角速度、

第 十 六 圖



$$\begin{aligned} \omega &= 2\pi n = 2\pi \times 300 \\ &= 1880 \text{ レヂヤン/秒} \\ &= \frac{1880}{60} = 31.4 \text{ レヂヤン/秒} \end{aligned}$$

故に B の線速度、
 $v = r\omega = 1 \times 31.4 = 31.4$ 呎/秒
 v は半径 CB に直角なる線速度である。然るに CA と CB との間の角は 60 度なる故に、角 CPB は 30 度である。即ち A と B との線速度は互に 30 度の角をなせるのである。依て A に對する B の關係速度を求めんには、v の「ベクトル」ab を書き、b 點より A の速度の向きを反對にしたる「ベクトル」bc を書き、a, c を結べば ac は求むる關係速度である。

即ち A と B との線速度は互に 30 度の角をなせるのである。依て A に對する B の關係速度を求めんには、v の「ベクトル」ab を書き、b 點より A の速度の向きを反對にしたる「ベクトル」bc を書き、a, c を結べば ac は求むる關係速度である。

偕て、角 abc は 30 度なる故に

$$\begin{aligned} ac^2 &= 32^2 + 31.4^2 - 2 \times 32 \times 31.4 \times \cos 30^\circ \\ &= 1024 + 986 - 2 \times 32 \times 31.4 \times 0.866 \\ &= 1024 + 986 - 1740 = 270 \end{aligned}$$

故に $ac = 16.5$

即ち、所要の結果は毎秒 16.5 呎である。

$$\text{又 } \sin bac = \frac{32 \times \sin 30^\circ}{16.5} = \frac{32 \times 0.5}{16.5} = 0.970$$

故に 角 bac = 75° 55'

即ち關係速度の方向は v に傾くこと左方 75° 55' である。

16. 合成加速度及び關係加速度 加速度は速度變化の割合であるから其合成及び分解の方法并に關係加速度に關する「ベクトル」算法は合成速度及び關係速度に於けると全く同一である。茲に一言して置かねばならぬことは、單に速度の大きさが變化するのみで方向が變はらぬならば、加速度と速度との方向は一致するが、速度の方向又は方向と大きさが同時に變はる場合の加速度の方向は速度の方向と一致するものでない。例へば ab なる速度(第十七

第 十 七 圖



圖)が t 時間の後 ac なる速度に變はりたりとすれば、其時の速度の變化は bc を以て表はさるゝものである。何となれば、速度の變化は $ac - ab$ である。然るに

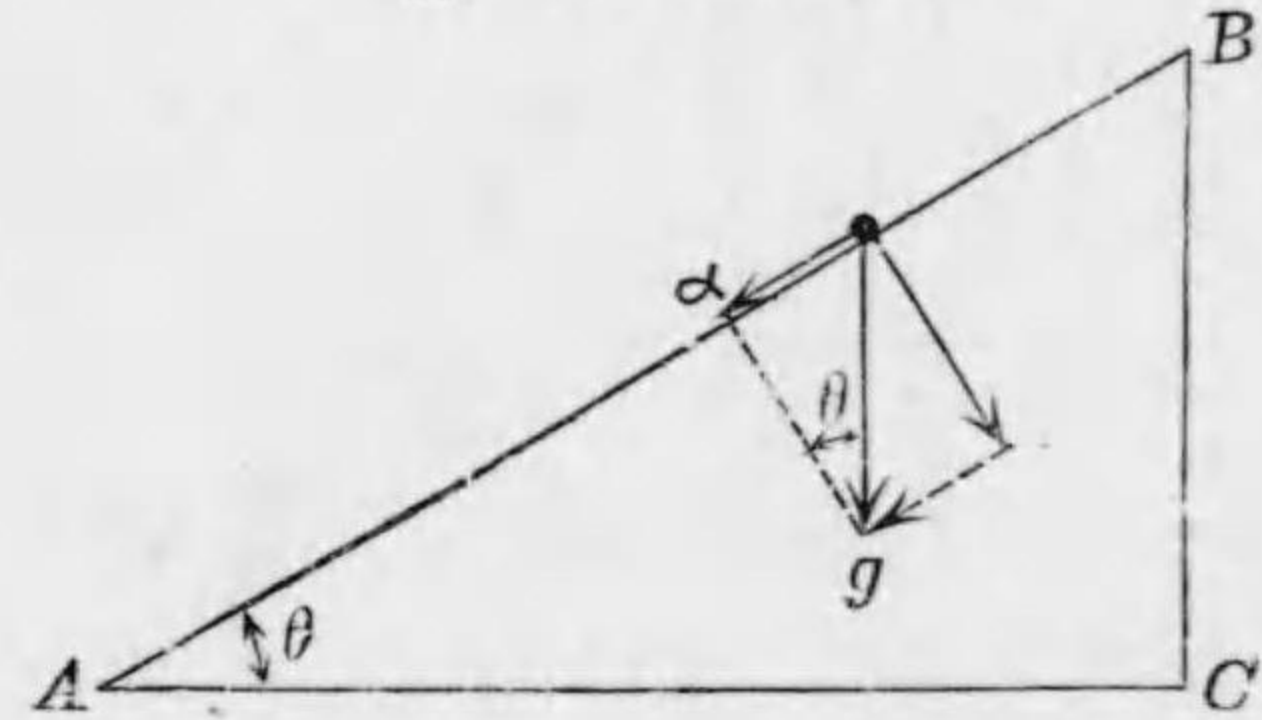
$$ac - ab = ac + ba = bc$$

即ち bc は t 時間に於ける速度變化の全量である

故に、 $\frac{bc}{t}$ は其平均加速度である。又其方向と向きとは bc なる「ベクトル」を以て表はさるゝのである。

17. 斜面上の運動 水平面と θ 角をなす平滑なる斜面上にある物體の運動を研究せん、第十八圖に於て地球重力の加速度 g は此物體に垂直下方に働く。然るに現に物體が斜面に沿ふて落下する加

第十八圖



速度は g にあらずして g を AB に平行及び直角の二方向に分解したる分加速度の内、 AB に平行なる加速度 α なること明である。然るに角 ABC は $90^\circ - \theta$ なる故に、

$$\alpha = g \cos(90^\circ - \theta) = g \sin \theta.$$

故に物體を斜面の頂點 B より初速 v_1 を以て斜面に沿ふて落下せしむる時、斜面の底點 A に達したる時の速度 v_2 は公式(4)によりて、

$$v_2^2 = v_1^2 + 2\alpha s = v_1^2 + 2 \times g \sin \theta \times AB$$

然るに、

$$AB = BC \operatorname{cosec} \theta$$

故に、

$$v_2^2 = v_1^2 + 2 \times g \sin \theta \times BC \operatorname{cosec} \theta$$

然るに、

$$\sin \theta \times \operatorname{cosec} \theta = 1$$

故に、 $v_2^2 = v_1^2 + 2g \times BC$.

又頂點 B より同じ初速 v_1 を以て垂直に落下せしむる時、底點 C に達したる時の速度 v_2' は同じ公式により、

$$v_2'^2 = v_1^2 + 2g \times BC$$

依て

$$v_2 = v_2'$$

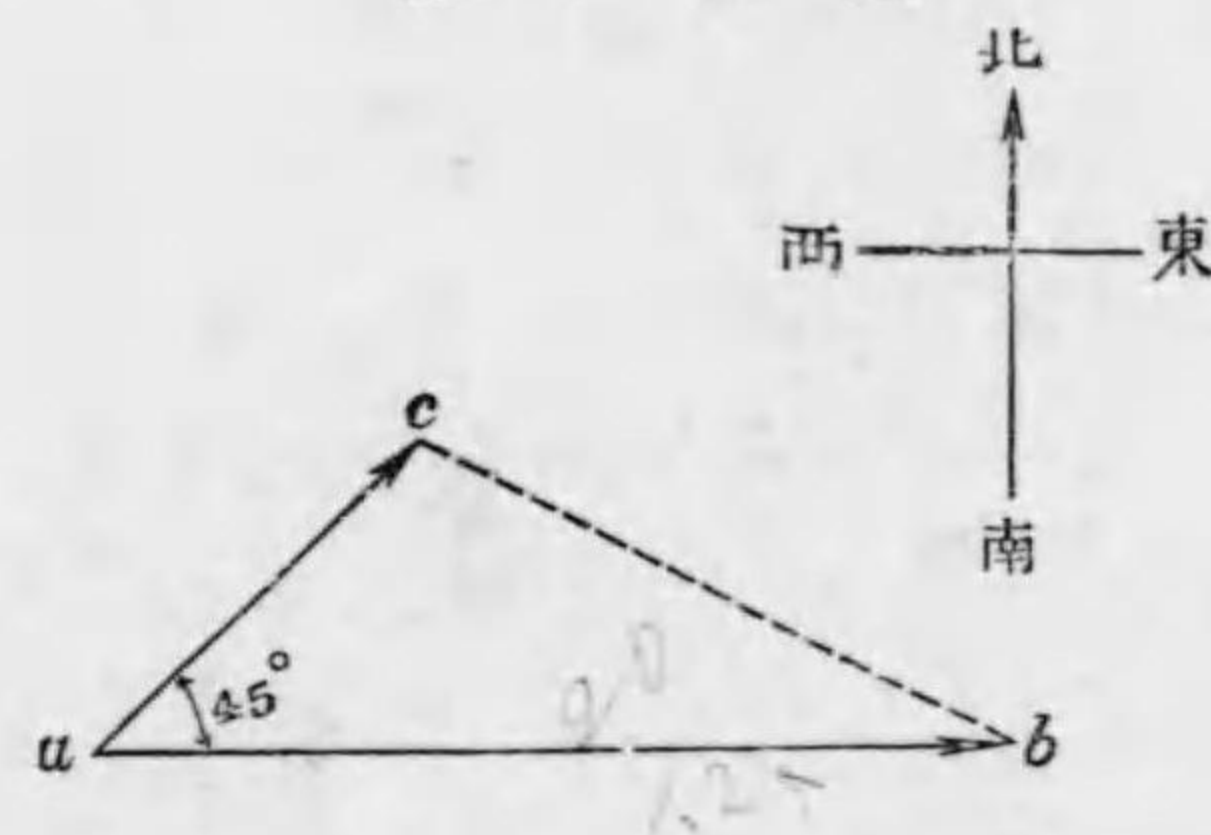
即ち斜面の頂點 B より斜面に沿ふて落下せしむる時、底面に達したる時の速度は、同じ點より垂直に落下せしむる時、底面に達したる時の速度と相等し。此事實について考ふるに、初速と BC の高さとが一定ならば、斜面の傾角 θ の大小如何に係らず、底面に達したる時の速度は常に一定の大さである。

18. 力の合成及び分解 力は質量と加速度との乗積に比例する。然るに質量は線數量にして、加速度は「ベクトル」量である。故に力は亦「ベクトル」量であつて、其解法は加速度の解法と等しきこと明瞭なる理である。然るに加速度の解法は速度の解法と等しいのであるから、つまり速度、加速度及び力の合成及び分解等は、總て同一の方法を以て行はれるものである。力の「ベクトル」を測る尺度を力尺と云ひ、之れに對して通常の尺度を線尺と云ふ。

例一、毎秒 10 呎の速度を以て東方に運動する

重量 20「ポンド」の物体が、1.25 秒の後毎秒 5 呎の速度を以て北東の向きに運動を變じたりと云ふ。然らば其際作用したる力の大きさと方向とを求む(第十九圖)。

第 十 九 圖



解、「ベクトル」解法により ab を東方に毎秒 10 呎の速度に取り、 ac を北東方に毎秒 5 呎の速度に取れば、

$$1.25 \text{ 秒間の速度の變化} = ac - ab \\ = ac + ba = bc$$

角 cab は 45 度なる故に、

$$bc^2 = ab^2 + ac^2 - 2ab \times ac \cos 45^\circ \\ = 10^2 + 5^2 - 2 \times 10 \times 5 \times \cos 45^\circ \\ = 54.3$$

故に $bc = 7.37$

依て 加速度、 $\alpha = \frac{bc}{1.25} = \frac{7.37}{1.25} = 5.9 \text{ (ft/sec}^2\text{)}$

故に 作用したる力 $= \frac{w}{g} \alpha = \frac{20}{32.2} \times 5.9 = 3.66 \text{ (ポンド)}$

角 abc を θ とすれば

$$\sin \theta = \frac{ac \sin 45^\circ}{bc} = \frac{5 \times 0.707}{7.37} = 0.480$$

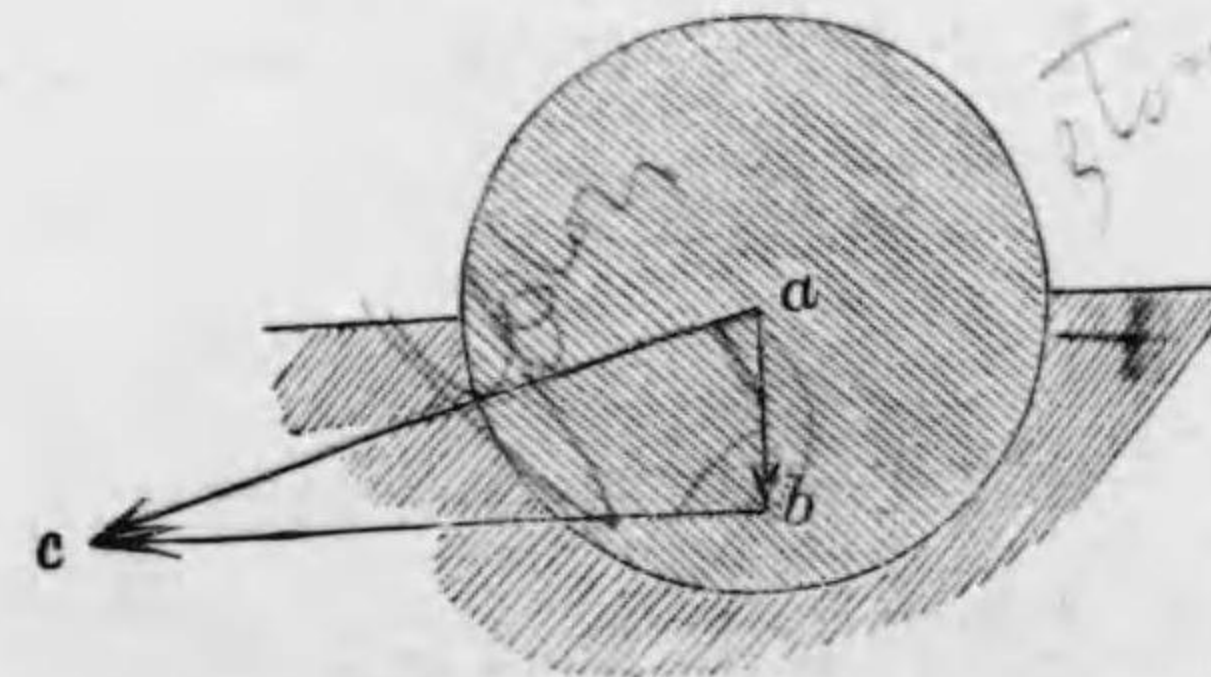
依て $\theta = 28^\circ 40'$

即ち作用したる力の大きさは 3.66「ポンド」にして、初めの速度の方向に對し西北に傾くこと $28^\circ 40'$ の方向に働く。

例二、軸承あり、軸の重さ 3 噸の外に水平方向より 10 噸の外力を受くと云ふ。軸承面に働く合成力の大き及び其方向を求む。

(第二十圖)

第 二 十 圖



解、適當の力尺を以て ab を重量 3 噸、 bc を力 10 噸に取れば「ベクトル」加法により、 ac は合

成力を示す。

偕て abc は直角三角形なる故に、

$$\tan bac = \frac{bc}{ab} = \frac{10}{3} = 3.33$$

故に 角 $bac = 73^\circ 20'$

又 $ac = \sqrt{a^2 + bc^2} = \sqrt{3^2 + 10^2} = \sqrt{109} = 10.4$

即ち合成力は 10.4 噸にして垂直線と $73^\circ 20'$ の角をなす方向に働く。

第三章 問題

1. 水平面と72度の角をなす20「ポンド」の力の水平及び垂直分力を求む。
2. 力OPは10「ポンド」、力OQは7「ポンド」にして角QOPは35度なりと云ふ。合成力を求む。尙ほ製圖器械を以て圖面上にて「ベクトル」算法を行ひ、計算の結果と比較して見よ。
3. 水平面と36度の角をなす方向に毎秒500呎の速度にて投げられたる物體の水平及び垂直の分速度を求む。
4. 毎時10海里の速度を以て北に向つて航行する汽船あり。毎時3海里の速度にて北東に流るゝ潮流ありとすれば、船の現在の速度并に其方向を求む。
5. 二艘の船あり。同時に同港を發し甲は北西に15「ノット」の速度にて走り、乙は西より30度南の方向に17「ノット」の速度にて走るとせば、甲に對する乙の關係速度を求む。
6. 長さ20呎、頂點の高さ3.7呎の平滑なる斜面の

- 頂點より、斜面に沿ふて物體を落下せしむるに、底面に達するに何時間を要するか。
7. 分針の長さ4呎、時針の長さ3呎の時計あり。此時計が丁度三時を指したる時、時針の尖端に對する分針の尖端の關係速度は毎分何時なるか。
 8. 毎秒10呎の速度を以て西方に航行する船の甲板上に在る人が、船に直角に毎秒4呎の速度を以て水平に北方に石を投ぐる時、船に對する石の關係速度を求む。
 9. 毎秒毎秒3.22呎の加速度を以て垂直上方に引き揚げらるゝ昇降機中に乗れる重量140「ポンド」の人は、昇降機の床に何「ポンド」の壓力を及ぼすか。
 10. 前問と同じ場合に、同じ加速度を以て垂直下方に吊り卸さるゝ時は、昇降機の床に何「ポンド」の壓力を及ぼすか。

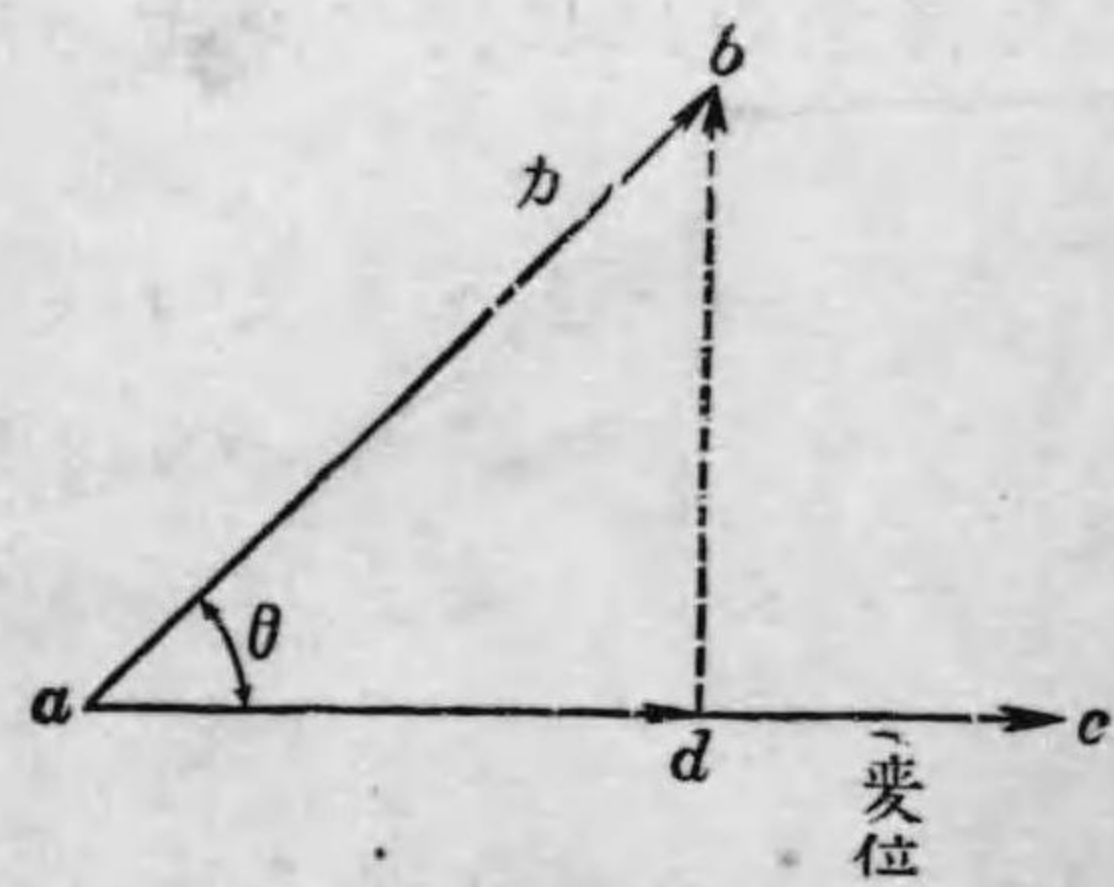
第四章 仕事及び「エネルギー」

19. 仕事及び工程 物體に力が作用して其れに運動を與へたる時其力は仕事を成したと云ふ。仕事の大さは作用したる力の方向に於ける變位の大さと與へたる力との乗積を以て測る。例へば力Fが作用して、力の方向にsなる變位をなしたるならば、

$$\text{仕事} = Fs \dots\dots\dots (20)$$

作用した力と變位とが同方向ならば其乗積は直ちに仕事の大さを與ふるものであるが、若し第二十一圖の如く力は「ベクトル」abを以て表は

第二十一圖



さるゝ方向に働き、變位はacを以て表はさるゝ方向に起るとすれば、仕事の大さはabをacに直角及び平行の二分力に分解したるものゝ内、acに平行なる方向の分力adとacとの乗積を以て測らるゝのである。故にabとacと

たものゝ内、acに平行なる方向の分力adとacとの乗積を以て測らるゝのである。故にabとacと

の間の角bacをθとすればadbは直角三角形であるから

$$ad = ab \cos \theta$$

故に $\text{仕事} = ad \times ac = ab \cos \theta \times ac$

何となればabの分力はadとdbとである。然るにdbはacに直角である故にdbの方向には少しも變位は起らぬのである。即ちdbなる力によりては少しも仕事は成されぬ、唯adなる分力によりてのみ仕事は成されたのであるからである。

此結果は無論次の如く書くことが出来る。

$$\text{仕事} = ac \cos \theta \times ab$$

然るに $ac \cos \theta$ は變位acを力abの方向に分解したる分變位であつて、夫れに與へられたる力abを乗じたるものは仕事の大さとなることを知る。

以上二つの結果より次の定理を得。

力と變位との方向一致せざる場合の仕事の大さは變位の方向に於ける分力と變位との乗積、又は力の方向に於ける分變位と力との乗積を以て測らる。

若し、θが90度なる時は $\cos \theta$ は零となり従て仕事は零となる。之れ力と變位とが直角なる時は仕事は成されぬことを示す。例へば或る重量の物

體を地球重力に反對して上方又は斜に上方に引き上ぐるには仕事を要するけれども、水平の方向に動かすには仕事は要せぬ。

仕事の實用單位は力の方向と變位の方向とが相一致する場合に、1「ポンド」の力の作用によりて1呎の變位を成したる時の仕事を以てし之れを呎「ポンド」と名付く。例へば地球重力に反對して重量1「ポンド」の物體を垂直上方に1呎持ち上げる時の仕事は1呎「ポンド」で、重量 W 「ポンド」の物體を h 呎持ち上げる時の仕事は Wh 呎「ポンド」である。

仕事の割合、換言すれば單位時間内に成す仕事を**工程**と云ふ。故に力 F が作用して t 時間に、力の方向に s なる變位をなしたるならば、

$$\text{工程} = \frac{Fs}{t} \dots\dots\dots(21)$$

然るに $\frac{s}{t}$ は速度であるから之れを v とすれば、

$$\text{工程} = Fv \dots\dots\dots(21a)$$

工程の實用單位は、比較的小なる工程ならば毎分1呎「ポンド」の仕事をして、毎分何呎「ポンド」と云ひ $\frac{\text{ポンド}}{\text{分}}$ と書く。又大なる工程には**馬力**なる實用單位を用ゐる。毎分 33,000 呎「ポンド」又は毎秒 550 呎「ポンド」の仕事をして工程 1 馬力と云ふ。故に F を「ポ

ンド」の力、v を $\frac{\text{呎}}{\text{秒}}$ の速度とすれば

$$\text{工程} = \frac{Fv}{550} \text{馬力} \dots\dots\dots(22)$$

又は F を「ポンド」の力、v を $\frac{\text{呎}}{\text{分}}$ の速度とすれば

$$\text{工程} = \frac{Fv}{33,000} \text{馬力} \dots\dots\dots(22a)$$

歐洲大陸で用ゐる工程の實用單位は毎秒 75^{キログラム} 庇米 (1 庇の力が力の方向に 1 米の變位をなしたる時の仕事を 1 庇米と云ふ) の仕事を以てし、之れを亦馬力と呼ぶ。故に、英國の馬力と混同するから、通例之れを佛國馬力又は佛馬力と云ひて區別する。又電氣工業上の工程の實用單位は「ワット」或は「ワット」の千倍なる「キロワット」(1「ボルト」の電位差に對して毎秒 1「アンペア」の電流の通る仕事、即ち 1^{ボルト} × 1^{アンペア} を 1「ワット」と云ふである。此等を馬力と比較すれば次の如し。

$$1 \text{馬力} = 1.0139 \text{佛馬力} = 746 \text{ワット} \quad \text{又は} \quad 0.746 \text{キロワット}$$

$$1 \text{佛馬力} = 0.98634 \text{馬力} = 736 \text{ワット} \quad \text{又は} \quad 0.736 \text{キロワット}$$

$$1 \text{キロワット} = 1.34 \text{馬力} = 1.36 \text{佛馬力}$$

$$\text{又は大約} \quad 1 \text{馬力} = \frac{3}{4} \text{キロワット}$$

$$1 \text{キロワット} = \frac{4}{3} \text{馬力}$$

20. 動物の力量 毎分 33,000 呎「ポンド」の割合に仕事をなし得る力量を工程 1 馬力と云ふことは、強

ち一頭の馬の力量に等しいと云ふ意味ではない。馬力なる單位は馬と云ふ觀念は全く別として、只々毎分 33,000 呎「ポンド」の仕事をなし得る力量を云ふのである。

彼のジェームス、ワットが已の設計した蒸汽機關を製造した其當時、工程の實用單位は別に無かつた爲めに、其機關の有する力量を云ひ表はすに困じ、機關の力量を云ひ表はすには、馬の力量と比較するを最も便利であると考へ、勢力強大なる英國産の馬を撰び短時間に烈しく使役した所が、馬は奮勵努力した結果、毎分 33,000 呎「ポンド」の割合に仕事を成したと云ふので、之れに對して 1 馬力と命名したのが、馬力なる名稱の起因である。夫故に馬力と馬とは間接の關係はあるが直接の關係はなく、1 馬力は必ずしも一頭の馬の力量に等しい筈のものでない。

英國に於てワットが馬力なる實用單位を案出した後、歐洲大陸に於ては、之れに倣つて、毎分 33,000 呎「ポンド」に近き、毎秒 75 瓦米を亦 1 馬力と名づけたのである。馬力は英語で「ホース、パワー」、佛語で「フォース、プ、シュバル」、又は「シュバル、パバ」、獨語で「プエルデ、シタルク」、又は「プエルデ、クラフト」と云ふが、直譯すれば馬力と云ふことになる。

短時間に、然も勢力強大なる馬が努力して初めて 1 馬力の力量を出し得たのであるから、普通の馬の力量は 1 馬力よりは遙に少ない。殊に使役する時間の長短は力量に大なる影響を及ぼすものであるから、假令 1 馬力を短時間に出し得る馬も、長時間の使役に耐え得られるものでない。一日平均八時間づゝ絶えず働くとすれば、馬の力量は平均每分 22,000 呎「ポンド」或は三分の二馬力と見ることが出来る。然し之れは英國産馬の平均であるが、日本産馬は英國産馬よりは餘程纖弱であるから、日本産馬ならば此八割、即ち毎分 17,600 呎「ポンド」、或は十五分の八馬力と見て適當であらう。

人間の力量は其體格、男女の別等によりて無論異なるべき筈のものであるが、仕事の種類と労働時間の長短によりても甚だ異なる。例へば、普通の男子が平地に於て荷を引くに、一日十時間働くとすれば毎分 3,600 呎「ポンド」位、起重機の如きもの、挺子を廻はすに、一日八時間働くとすれば毎分 2,600 呎「ポンド」位、手働「ポンプ」の如く挺子を上下する場合には、一日八時間働くとして毎分 2,000 呎「ポンド」位、又舟を漕ぐに、一日八時間働くとして毎分 4,000 呎「ポンド」位である。然し短時間働くものとすれば、此れよりも

大なる力量を出し得るのであるが容易に疲労して長時間の労働には耐え得ぬものである。

次に、一日平均八時間働くものとし、人及び二三動物の平均の力量を示す。動物力量に關し多少の參考になるであらう。

| 動物 | 力量、 ^{ポンド} 分ニテ | 力量、馬力ニテ | 日本産馬ニ對スル割合 |
|--------|------------------------|----------------|-----------------|
| 人 | 2,200 | $\frac{1}{15}$ | $\frac{1}{8}$ |
| 馬(英國産) | 22,000 | $\frac{2}{3}$ | $\frac{5}{4}$ |
| 馬(日本産) | 17,600 | $\frac{8}{15}$ | 1 |
| 牛 | 14,000 | $\frac{5}{12}$ | 約 $\frac{3}{4}$ |
| 小馬 | 14,000 | $\frac{5}{12}$ | 約 $\frac{3}{4}$ |
| ウサギノマ騾 | 4,400 | $\frac{2}{15}$ | $\frac{1}{4}$ |

例一、機關車あり。平坦なる線路に於て重量150噸の列車を毎時40哩の速度にて運搬せりと云ふ。抵抗力を重量1噸につき10「ポンド」とすれば、機關車の馬力を求む。

解、進行に反對する力、即ち全抵抗力
 $= 10 \times 150 = 1,500 \text{ポンド}$
 速度 $40 \text{哩/時} = \frac{40 \times 5280}{60} = 3,520 \text{フット/分}$
 依て 工程 $= \frac{1500 \times 3520}{33000} = 160 \text{馬力}$

例二、鑛山用巻き揚げ機械あり。重量7噸の鑛石を、380「ヤード」の深さより35秒間に引き揚げと云ふ。機械の馬力を求む。

解、引き揚げられる重量、即ち力
 $= 7 \times 2240 = 15,680 \text{ポンド}$

引き揚げる速度 $= \frac{380 \times 3}{35} = 32.6 \text{フット/分}$

故に、工程 $= \frac{15680 \times 32.6}{550} = 930 \text{馬力}$

例三、例二の鑛石を巻き揚ぐるに電動機を使用せんとす。何「キロワット」の電動機を要するか。

解、工程 $1 \text{馬力} = 0.746 \text{キロワット}$

故に 工程 $930 \text{馬力} = 0.746 \times 930 = 695 \text{キロワット}$

又は大約 $930 \times \frac{3}{4} = 697 \text{キロワット}$

例四、巻き揚げ機械を以て重量1噸の荷物を4分間に15呎の高さに引き揚げんとす。挺子を廻はすに何人を要するか。

解、荷物の揚げらるゝ速度 $= \frac{15}{4} \text{フット/分}$

故に荷物を引き揚げるに要する工程

$= 1 \times 2240 \times \frac{15}{4} = 8,400 \text{ポンド/分}$

一人の力量を平均十五分の一馬力とすれば、

一人の力量 $= \frac{1}{15} \times 33000 = 2,200 \text{ポンド/分}$

故に必要な人数

$$= \frac{8400}{2200} = 3.82 \text{ 即ち } 4 \text{ 人.}$$

例五、1,500「キロワット」の発電機は何馬力の発電機なるか、

解、工程 $1^{\text{キロワット}} = 1.34^{\text{馬力}}$

故に 工程 $1500^{\text{キロワット}} = 1.34 \times 1500 = 2,010^{\text{馬力}}$.

又は大約 $1500 \times \frac{4}{3} = 2,000^{\text{馬力}}$.

電気工業上では工程を「キロワット」を以て単位とし、他の場合には馬力を以て単位とす。故に何「キロワット」は何馬力なるかを知る必要屢々起るものである。「キロワット」を馬力に換算する最も簡便な方法は「キロワット」の三分の一に「キロワット」を加へるのである。何となれば

$$1^{\text{キロワット}} = \frac{4}{3}^{\text{馬力}} = \frac{1}{3}^{\text{馬力}} + 1^{\text{馬力}}.$$

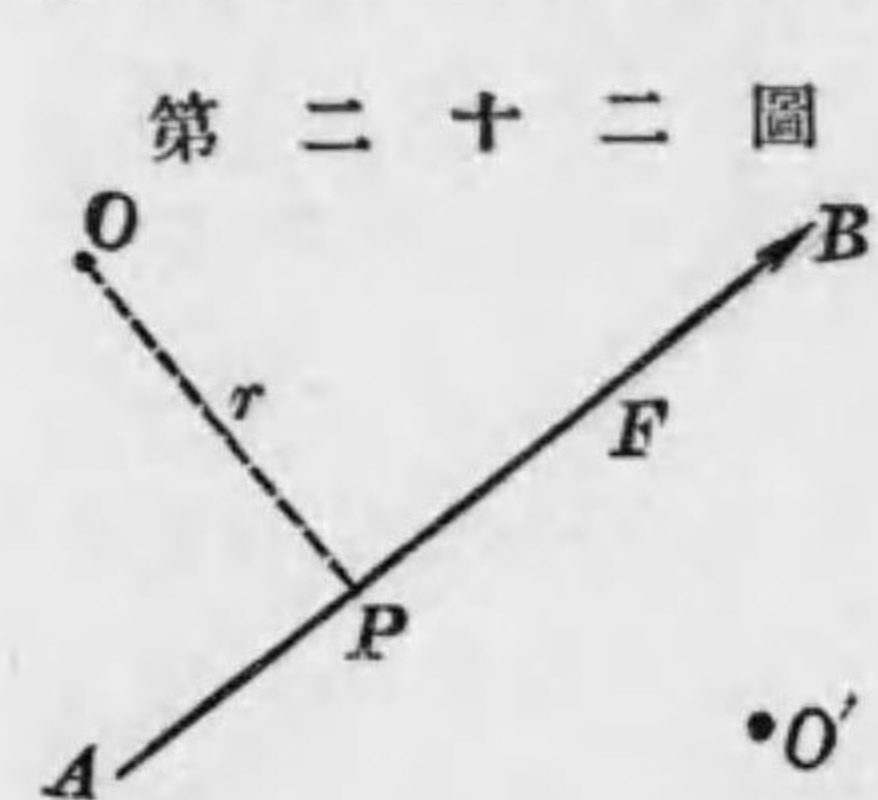
故に $x^{\text{キロワット}} = \frac{x}{3}^{\text{馬力}} + x^{\text{馬力}}$.

即ち x 「キロワット」は何馬力かと云へば $\frac{x}{3}$ 馬力に x 馬力を加ふるのである。例へば例五に於て 1,500「キロワット」は何馬力かと云ふに、

$$\frac{1500}{3} + 1500 = 500 + 1500 = 2,000^{\text{馬力}}.$$

21. 力の「モーメント」或る點に對する力の「モーメント」とは其點より力の働く方向に引きたる垂直

線の長さとその力との乗積を云ふ。例へば第二十二



圖に於て、O點に對する力Fの「モーメント」とはO點より力の働く方向ABに引きたる垂直線の長さOPを r とすれば、 Fr を云ふのである。此「モーメント」を以て力FはO點

のまはりに回轉しやうとするのである。夫故に r の距離の大なる程即ちO點が力に遠き程「モーメント」 Fr は大となり、回轉せんとする作用は強くなる。又若しO點が力の働く方向ABの上にある時は r は零となり、「モーメント」は零となる。此時には回轉作用は起らぬこと明白である。

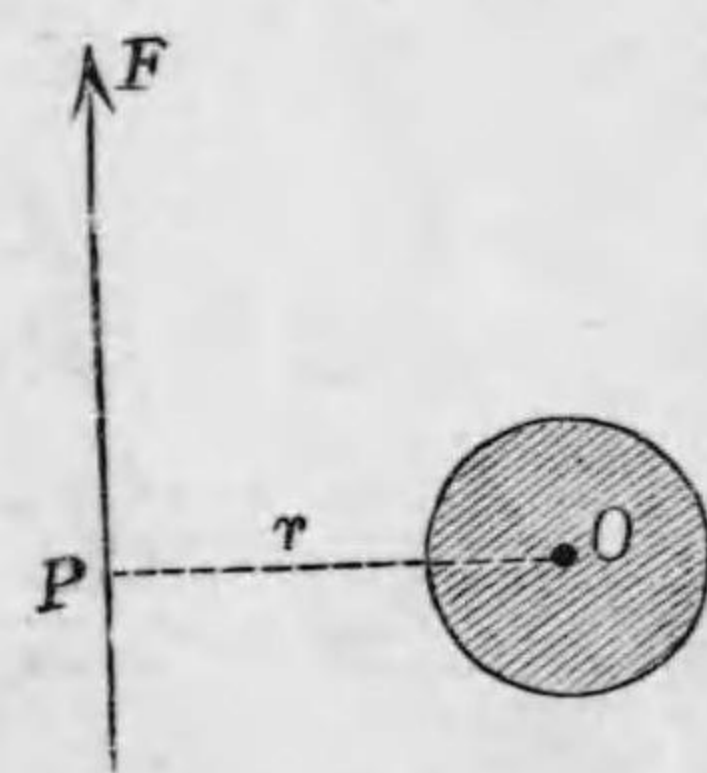
力の位置とO點の位置との關係により、回轉作用を起さんとするに作用の向きが異なる。例へば第二十二圖の位置では力FはOのまはりに左廻りの回轉作用を起すが若しOが圖と正反對のO'の如き位置にある時は、右廻りの回轉作用を起す。斯くの如くOとFとの位置の關係により、「モーメント」に右廻りと左廻りとの違ひが起る。之れを區別する爲めに「モーメント」に正負を附するのであるが、何れを正とし何れを負とするかは、斷定して置く。

必要はない。或は右廻りを正とすれば、左廻りを負とし、或は右廻りを負とすれば、左廻りを正とする等、時と場合とに応じて其折々何れかに定めれば好いのである。

多数の力の働く場合に或る点について考ふるに、或る力は右廻りせんとし或る力は左廻りせんとするならば、此点に対する全體の回轉作用は右廻りと左廻りとの回轉作用の差であるは明白である。仍て多数の力が働く場合に、或る点のまわりの回轉作用を考へんには、其点に対する各力の「モーメント」の代数和を以てせねばならぬ。

空間中に於て力の働く方向と直角の位置にある軸に対する其力の「モーメント」は、軸と力の方向との間の最短距離の長さに其力の大きさを乗じたものである。何となれば力の方向を含み軸に直角なる平面を想像すれば、其平面は第二十三圖に示す

第二十三圖 如く、 O 點に於て軸と交る(圖に於て軸は紙面に直角なる方向にありとせり)。然る時は此平面上に於て O 點より力 F に垂直線 OP を引けば、 OP は力と軸との最短距離にして之れを r

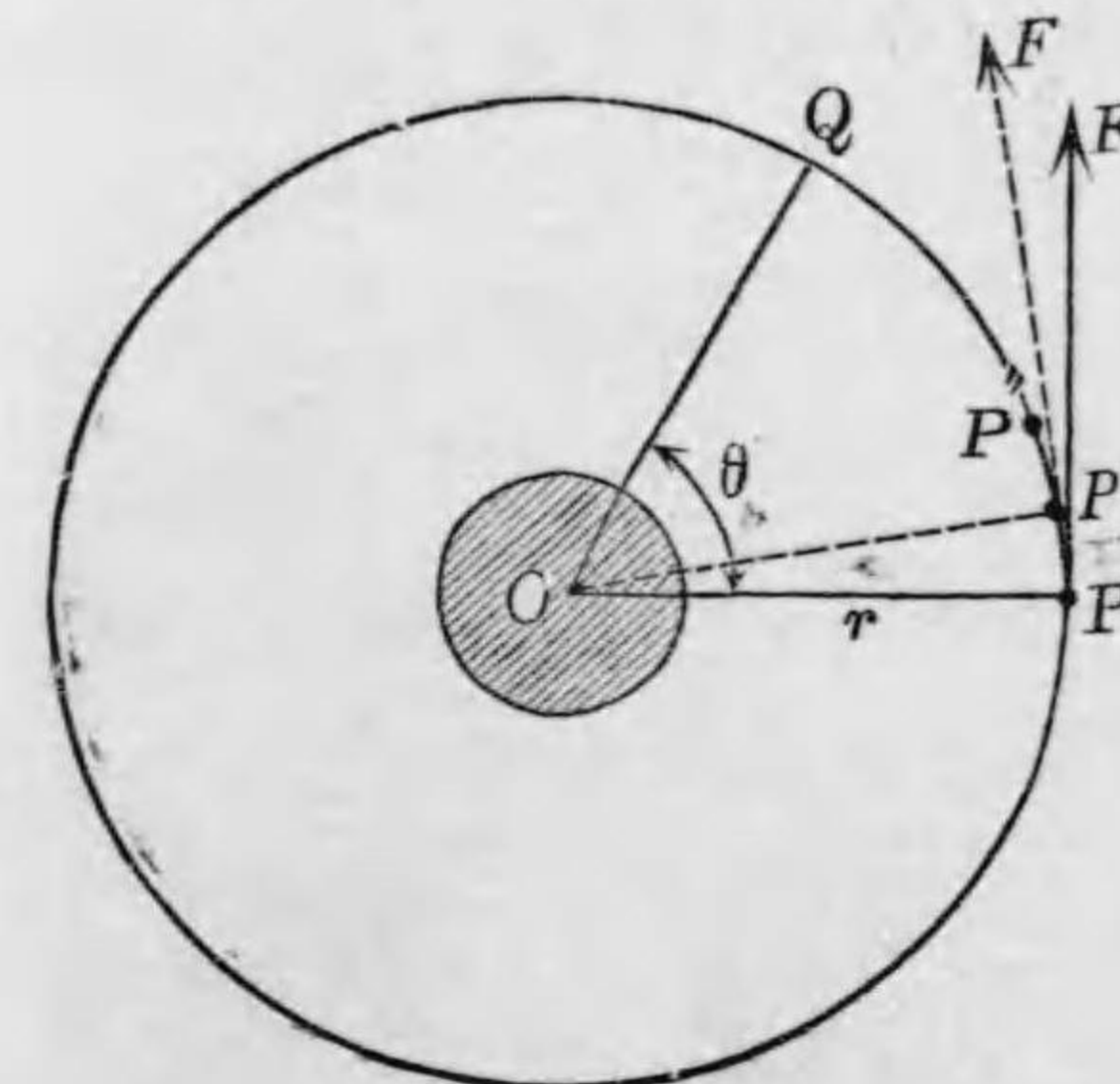


とすれば、 Fr は此場合の軸に対する回轉作用の大きさ、換言すれば軸を回轉せんとする作用の大きさである。

「モーメント」は、距離と力との乗積であるから、其單位は呎「ポンド」、吋「ポンド」、吋噸、呎噸等であるが、仕事の單位と紛れ易いと云ふ理由で、呎「ポンド」を逆にして「ポンド」呎、吋「ポンド」を逆にして「ポンド」吋などとして區別する人もある。

22. 回轉作用により成されたる仕事 第二十四圖

第二十四圖



圖に於て F 「ポンド」の力が r 呎の距離に於て、夫れに直角なる方向にある軸 O を回轉せんとする時は其「モーメント」は Fr 呎「ポンド」である。倍て垂直線を OP とし、力 F の爲めに點 P は PP' なる

極く少量の變位をなしたとすれば、其仕事は $F \times PP'$ である。此時力 F は點線にて示す方向に移り、尙ほ軸を回轉せんとし、更に PP'' なる極く少量の變位をなしたとすれば其仕事は $F \times PP''$ である。斯くの如く力 F が O 點より r なる距離に於て引き續

き同様に作用し、軸を回轉するとせば成されたる仕事の全量は、

$$F \times PP' + F \times P'P'' + \dots$$

である。或は數學上の略號 Σ を用ゐれば

$$\text{成されたる仕事の全量} = \Sigma F \times PP'$$

或は力 F は一定の大さである故に、

$$\text{成されたる仕事の全量} = F \Sigma PP'$$

PP', P'P'' 等は極く極く小量の變位の長さであるから直線と見ても圓弧の一部と見ても大差はない。夫故に $\Sigma PP'$ は圓弧の極く小區分の長さを多數加へ合はせたるものを示すことゝなる。仍て今力 F のために軸が、OP の位置より OQ の位置に角 θ だけ回轉したとすれば、

$$\Sigma PP' = \text{弧 PQ}$$

故に θ 角を回轉する時成されたる仕事の全量

$$= F \times \text{弧 PQ}$$

θ を弧度即ち「レヂアン」にて示せば、

$$\text{弧 PQ} = r\theta$$

故に θ 角を回轉する時成されたる仕事の全量

$$= F \cdot r \theta$$

然るに、回轉の「モーメント」を M とすれば、

$$M = Fr$$

故に θ 角を回轉する時成されたる仕事の全量

$$= M\theta \dots \dots \dots (23)$$

此結果によりて、軸が θ 「レヂアン」を回轉する時成されたる仕事は、軸に對する力の「モーメント」に θ 「レヂアン」を乗じたるものに等しきことを知る。但し M が呎「ポンド」の單位にて與へられたる時の仕事は呎「ポンド」、又 M が吋「ポンド」の單位にて與へられたる時の仕事は吋「ポンド」の單位を以て得らるゝものであることは無論である。又若し多數の力が一個の軸に作用し之れを回轉する場合であるならば、M は其等の力の其軸に對する「モーメント」の代數和を取るべきは明瞭である。

θ 「レヂアン」を回轉するに t 時間を要するならば、其工程は、

$$\text{工程} = \frac{M\theta}{t} \dots \dots \dots (24)$$

然るに $\frac{\theta}{t}$ は軸の回轉する角速度である故に、之れを ω とすれば、

$$\text{工程} = M\omega \dots \dots \dots (24a)$$

若し M が呎「ポンド」、 ω が $\frac{\text{レヂアン}}{\text{秒}}$ の角速度ならば、

$$\text{工程} = \frac{M\omega}{550} \text{馬力} \dots \dots \dots (25)$$

又 M が吋「ポンド」、 ω が $\frac{\text{レヂアン}}{\text{分}}$ の角速度ならば、

$$\text{工程} = \frac{M\omega}{33,000} \text{馬力} \dots\dots\dots(25a)$$

又若し一分間の軸の回轉數を N とすれば、

$$\omega = 2\pi N \text{ラジアン/分}$$

故に
$$\text{工程} = \frac{2\pi N \cdot M}{33,000} \text{馬力} \dots\dots\dots(26)$$

M は軸に回轉を與ふる「モーメント」であるから之れを回轉「モーメント」又は「トルク」と呼ぶ。

例一、2,100 呎「ポンド」の「トルク」を以て毎分 750 回轉をなす蒸汽「タービン」の馬力を求む。

解、
$$\text{工程} = \frac{2\pi NM}{33000} = \frac{2 \times 3.14 \times 750 \times 2100}{33000} = 300 \text{馬力}$$

例二、5 馬力の電働機が毎分 750 回轉をなすとせば、「トルク」は幾何呎「ポンド」なるか。

解、
$$\text{工程} = \frac{2\pi NM}{33000} \text{馬力}$$

故に「トルク」 $M = \frac{33000 \times \text{工程(馬力ニテ)}}{2\pi N}$

$$= \frac{33000 \times 5}{2 \times 3.14 \times 750} = 35 \text{ポンド}$$

23. 「エネルギー」 物體が仕事をなし得る資格を具ふる時其物體は「エネルギー」を有して居ると云ふ。例へば高所にある物體は落下すれば或る仕事を成す故に、高所にある物體は「エネルギー」を有して居ると云ふ。又運動しつつある物體は仕事を成し得る資格を具へて居る故に、亦「エネルギー」を有すと云ふ

のである。高所にあつて靜止せる物體は靜止の有様にあつて「エネルギー」を有して居るのであるから此種の「エネルギー」を靜「エネルギー」と云ひ、運動しつつある物體の有する「エネルギー」を動「エネルギー」と云ひて、物體の「エネルギー」を大體二つに區別する。

地面より高所に物體を上げるには地球重力に反對して或る仕事を成さねばならぬ。例へば重量 W 「ポンド」の物體を h 呎の高所に上げるには Wh 呎「ポンド」の仕事に要す。故に h 呎の高所にある重量 W 「ポンド」の物體は Wh 呎「ポンド」の靜「エネルギー」を有して居るのであるから、之れが地面上に落下すれば前に上げる時に成した仕事と等量なる Wh 呎「ポンド」の仕事に成すのである。つまり物體に與へたる仕事の量は物體の有する「エネルギー」に等しく、又其「エネルギー」によりて成さるる仕事は初めに與へたる仕事に等しい。

運動しつつある重量 W の物體は何程の仕事に成すか、換言すれば動「エネルギー」は何程であるかと云ふに、今、速度を有する物體が一定の力 F に作用されて或る時間の後靜止し、其間に s なる距離を運動したとすれば其物體に加へられたる仕事の全量は Fs である。然るに加へられたる仕事は物體の

有する「エネルギー」に等しいのであるから、此物体の有する「エネルギー」は Fs に等しいことは明白である。偕て速度 v を有する物体が静止するに至りたる加速度 α 、及び距離 s 等の関係は公式(4)に於て、 α は減速度なる故に負號にすれば

$$0 = v^2 - 2\alpha s$$

又は $v^2 = 2\alpha s \dots\dots\dots(a)$

重量 W の物体に加速度 α を與へたる力 F の大きさは、運動の第二法則により

$$F = \frac{W}{g} \alpha$$

又は $\alpha = \frac{Fg}{W}$

此値を (a) 式に代入すれば

$$v^2 = 2 \frac{Fg}{W} s$$

又は $Fs = \frac{Wv^2}{2g}$

然るに物体の有する「エネルギー」は加へたる仕事 Fs に等しいのであるから、 Fs に等しき $\frac{Wv^2}{2g}$ は v なる速度を以て運動しつゝある重量 W なる物体の有する動「エネルギー」である。即ち

$$\text{動「エネルギー」} = \frac{Wv^2}{2g} = \text{仕事} = Fs \dots\dots\dots(27)$$

以上の結果によれば、重量 W 、速度 v_1 なる物体が静止するまでに成す仕事を U_1 とすれば、

$$U_1 = \frac{Wv_1^2}{2g}$$

同じ物体が速度 v_2 より静止するまでに成す仕事を U_2 とすれば、

$$U_2 = \frac{Wv_2^2}{2g}$$

故に $U_1 - U_2 = \frac{W}{2g} (v_1^2 - v_2^2) \dots\dots\dots(28)$

然るに $U_1 - U_2$ は一物体が v_1 なる速度より v_2 なる速度に變はる間に成す仕事である。依て次の定理を得。

速度 v_1 が速度 v_2 に變ずる間に物体の成す仕事は其等の速度に對する動「エネルギー」の差に等し。

物体に與へたる仕事は「エネルギー」となつて其物体に存し、與へたる仕事と等量の仕事を成し得る資格を具ふることゝなるのである。然し之れは運動に對して抵抗の無き場合であるが實際には運動に反對する抵抗は必ずある。例へば空氣の抵抗、摩擦の抵抗等のある爲めに、物体に與へたる仕事の一部は此等の抵抗に打ち勝つ爲めの仕事として失はれるのである。従て現に物体の有する「エネルギー」の量は與へたる仕事の量よりは常に少ないのである。然らば失はれたる仕事は如何になるかと云ふ

に、其れは抵抗する物體其物の「エネルギー」となつて存在して居るのである。夫故に現に物體の有する「エネルギー」と、抵抗する物體の有する「エネルギー」とを加へたる全量は、與へたる仕事の量に等しい事となる。「エネルギー不滅の原理」とは即ち此ことであつて、假令靜「エネルギー」、動「エネルギー」、其他熱となつて存在する熱「エネルギー」となるにせよ、化學變化となつて存在する化學的「エネルギー」となるにせよ、其等の「エネルギー」の總和は常に與へたる仕事の量に寸毫も違はぬものである。換言すれば與へたる仕事は種々の「エネルギー」となつて宇宙間に存在し、「エネルギー」は復た仕事となつて現はれる。夫故に宇宙間に存在する「エネルギー」の總量は少しも變はらぬが、只種々に變形し、或は「エネルギー」となつて存在し、或は仕事となつて現はれるに過ぎないのである。例へば石油の蒸氣と空氣とを混じて點火すれば爆發し、其力を以て石油機關が運轉されると云ふことは、石油なる天然物の有する靜「エネルギー」は爆發によりて熱「エネルギー」に變じ、之れが石油機關なる機械の作用によりて機械的の動「エネルギー」に變じ、斯くて諸多の機械を運轉し、或は木を切り鐵を削り、或は自動車走らせ飛行機を飛ばす等の仕事を成す

のであるから、石油なるものは消滅して仕舞つた様なものであるが、斯く成されたる仕事は種々の「エネルギー」に變形して宇宙間に存在し、其等「エネルギー」の總量は初めに石油の有したる靜「エネルギー」の量と少しも變はらぬのである。只「エネルギー」の形が變はつたと云ふに過ぎない。故に石油は最早や石油として存在して居らぬけれども、石油の初めに有したる「エネルギー」は別種の「エネルギー」となつて居る譯である。

例一、毎秒 1,800 呎の初速を以て發射されたる 800「ポンド」の彈丸は幾何の仕事成すか。

解、彈丸の成す仕事は發射されたる時有する動「エネルギー」に等しいのであるが、發射されて目的物に到着するまでには空氣の抵抗に打ち勝つ爲めに或る仕事を成す故に、發射されたる時有する動「エネルギー」の一部は此抵抗の爲め失はれるから、目的物に到着した時成す仕事は初めに有する「エネルギー」よりは少ない譯である。然し此例題に於ては、抵抗の有無に係らず全體の仕事は何程なるかを問ふものとする。依て

$$\text{仕事} = \frac{Wv^2}{2g} = \frac{800 \times 1800^2}{2 \times 32.2}$$

$$=40,200,000 \text{ 英キロワット}$$

例二、重量1「オンス」の弾丸を毎秒1,700呎の初速を以て毎分300發を發射し得る機關砲の馬力を求む。

解、彈丸の發射するに時有する「エネルギー」は發射する仕事に等しい。仍て一發の彈丸を發射する仕事

$$= \frac{Wv^2}{2g} = \frac{1}{16} \times 1700^2 = 2,800 \text{ 英キロワット}$$

故に300發を發射する仕事

$$= 2800 \times 300 = 840,000 \text{ 英キロワット}$$

此れは一分間の仕事である。仍て

$$\text{工程} = \frac{840000}{33000} = 25.5 \text{ 馬力}$$

第四章 問 題

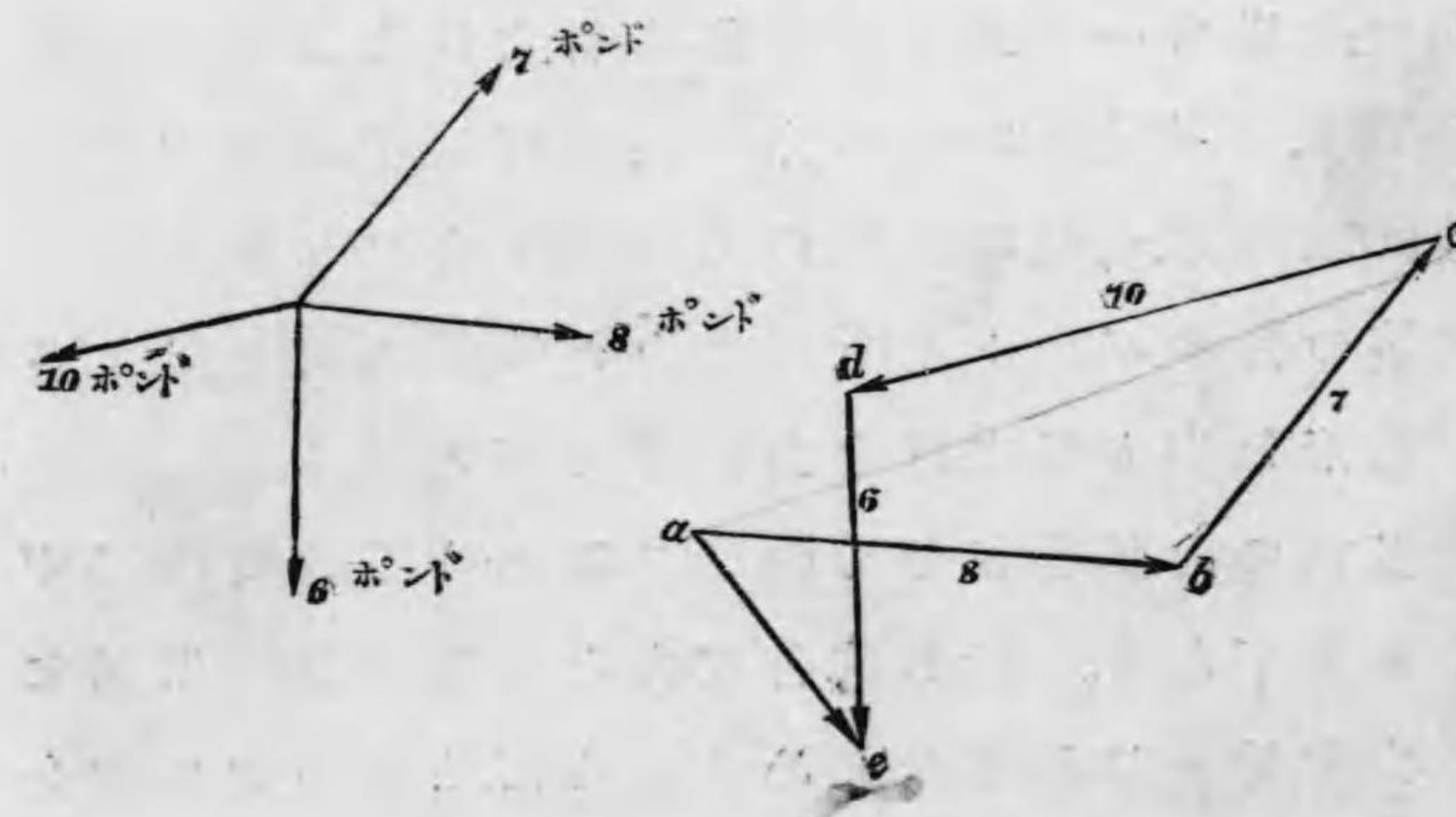
1. 重量1噸に付き17「ポンド」の抵抗力ある平坦なる線路に於て、毎時48哩の速度にて走れる全重量190噸の列車の馬力を求む。
2. 10,000馬力の蒸汽機關を以て航海する排水量(重量のこと)8,000噸の汽船は20「ノット」の速さを有すと云ふ。水の抵抗は排水量1噸につき何「ポンド」なるか。但し機關の抵抗推進器の失脚等は總て無きものとして計算すべし。
3. 5噸の重量を8秒間に32呎の高さに揚ぐる起重機の馬力を求む。
4. 前問の起重機を運轉するに電働機を使用せんには何「キロワット」の電働機を要するか。
5. 重量1.5噸の錨を15尋(1尋は6呎)の海底より6分間に引き揚げんに何人を要するか。但し短時間の労働なれば一人の力量を毎分3,500呎「ポンド」として計算すべし。
6. 4人にて運轉する巻揚機械を以て380「ヤード」の深さより2噸の重量を引き揚げんには何時間を要するか。但し一人の力量を平均 $\frac{1}{15}$ 馬力とす

- べし。
7. 毎分 150 回轉をなす蒸汽機關「クランク」軸の平均回轉「モーメント」は 2,000 呎「ポンド」なりと云ふ。其馬力を求む。
 8. 毎分 80 回轉をなし 50 馬力を傳ふる軸の「トルク」を問ふ。
 9. 毎分 200 回轉にて 250 馬力の蒸汽「タービン」の「トルク」を求む。
 10. 半径 10 呎の水車あり。水の力は半径に直角なる方向に於て平均 $\frac{1}{2}$ 噸なりと云ふ。此水車が毎分 6 回轉をなさば何馬力を得るか。
 11. 毎秒 1,000 呎の速度を以て發射されたる重量 800 「ポンド」の彈丸の有する動「エネルギー」を求む。
 12. 重量 5 「ポンド」の物體に 60 呎「ポンド」の「エネルギー」を有せしめんには毎秒何呎の速度を與ふべきか。
 13. 第二章問題 5 及び 7 を動「エネルギー」によりて解け。
 14. 毎秒 30 呎の速度を以て降下する重量 1 噸の荷物が制動機に作用されて毎秒 10 呎の速度に減少したりと云ふ。制動機に吸收されたる「エネルギー」を問ふ。

第五章 力の釣合ひ

24. 力の釣合ひ、多數の力の存在する場合に、其合成力の大きさ方向及び向きは「ベクトル」算法により、各力の「ベクトル」を以て一の三角形又は多角形を作れば、其最初の點と最後の點とを結ぶ「ベクトル」を以て表はされ、又は直交する二軸を撰び、此軸に平行なる方向に各力を分解すれば、此等の分力の各軸の方向に於ける代數和は合成力の分力を與ふことは、既に第 18 節及び第 14 節に詳述したのである。例へば第二十五圖に於て 7, 8, 6 及び 10 「ポンド」なる四つ

第二十五圖



の力の存在する場合に、「ベクトル」算法により適當の力尺を以て多角形 $abcde$ を書けば、 ae は合成力を表はす「ベクトル」となるのである。

力の多角形 $abcde$ (第二十五圖) を書きたる時、若し e と a とが同じ點に一致し、 ae が零となりたりとすれば合成力は零なる事を示す。合成力零なる時は力の働かぬ場合と同じく物體は運動を起すことなし。斯くの如き場合に此等の力は釣合ひにありと云ふ。依て次の定理を得。

多數の力の存在する場合に、其等の力の「ベクトル」の和が零なる時、換言すれば其等の力の「ベクトル」を以て力の數と等數の邊を有する多角形を作り得れば、其等の力は釣合ひにあり。

三つの力が釣り合ひにある時は其等の力の「ベクトル」を以て一の三角形を作り得、之れを力の三角形と云ふ。同様に四つの力ならば四邊形、五つの力ならば五邊形、一般に多數の力が釣り合ひにある時は其等の力の「ベクトル」を以て力と等數の邊を具ふる多角形を作り得、之れを力の多角形と云ふ。

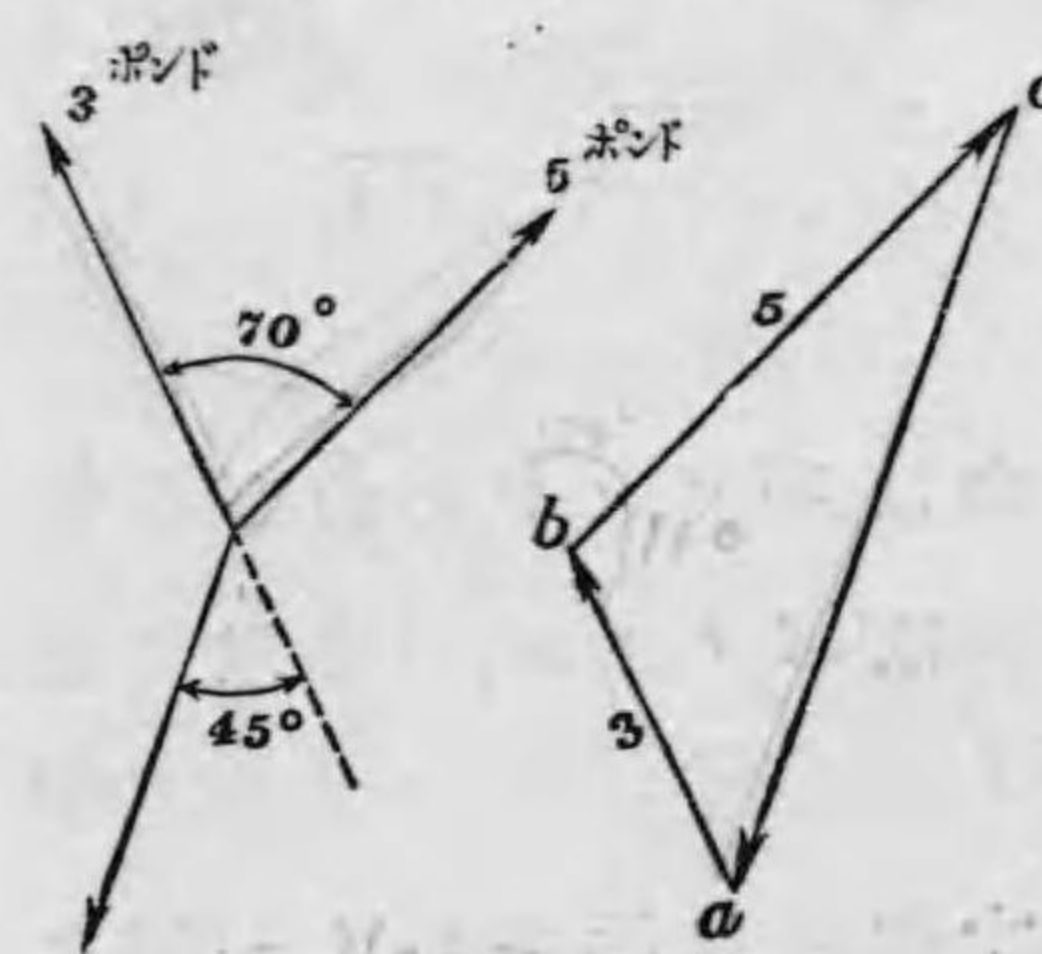
多數の力が存在して釣合ひにあらざる時は必ず合成力がある。然し其合成力と等しき且つ反對なる力を餘分に作用せしめるならば、此等の力は釣合

ひの有様となる理である。例へば第二十五圖に於て四つの力の合成力は ae なる「ベクトル」を以て表はされる故に、反對に ea なる「ベクトル」を以て表はされる力を餘分に作用せしむるならば釣合ひの有様になる譯である。斯くの如く釣合はざる力を釣合はせる爲めに、餘分に作用せしめる力を釣合はせ力と呼ぶ。釣合はせ力は合成力と等しく且つ反對であるは明瞭である。

一點に働く唯二つの力は、其等の大きさが等しく且つ反對ならねば決して釣合ふことなきは明白である故に、然らざる場合には必ず合成力がある。仍て此等の二力を釣合はせる爲めには、釣合はせ力を餘分に働かして三つの力にせねばならぬ。

例、互に70度の角をなす方向に一點に働く3「ポンド」及び5「ポンド」の二

第二十六圖



力あり。釣合はせ力の大き及び方向を求む(第二十六圖)。

解、與へられたる二力のみにては決して釣合ひにあることなし。故に釣合はせる爲め

には釣合はせ力を要す。

「ベクトル」加法を行へば、 ac は合成力を表はす故に ca は釣合はせ力を表はす。

偕て

$$ca = \sqrt{a^2 + b^2 - 2ab \times \cos abc}$$

$$= \sqrt{3^2 + 5^2 - 2 \times 3 \times 5 \cdot \cos abc}$$

然るに $\cos abc = \cos(180^\circ - 70^\circ) = -\cos 70^\circ$
 $= -0.342$

故に $ca = \sqrt{3^2 + 5^2 + 2 \times 3 \times 5 \times 0.342}$
 $= \sqrt{44.3} = 6.65$

仍て釣合はせ力の大きさは 6.65「ポンド」

又

$$\frac{ca}{\sin abc} = \frac{bc}{\sin bac}$$

$$\frac{6.65}{\sin(180^\circ - 70^\circ)} = \frac{5}{\sin bac}$$

$$\frac{6.65}{\sin 70^\circ} = \frac{5}{\sin bac}$$

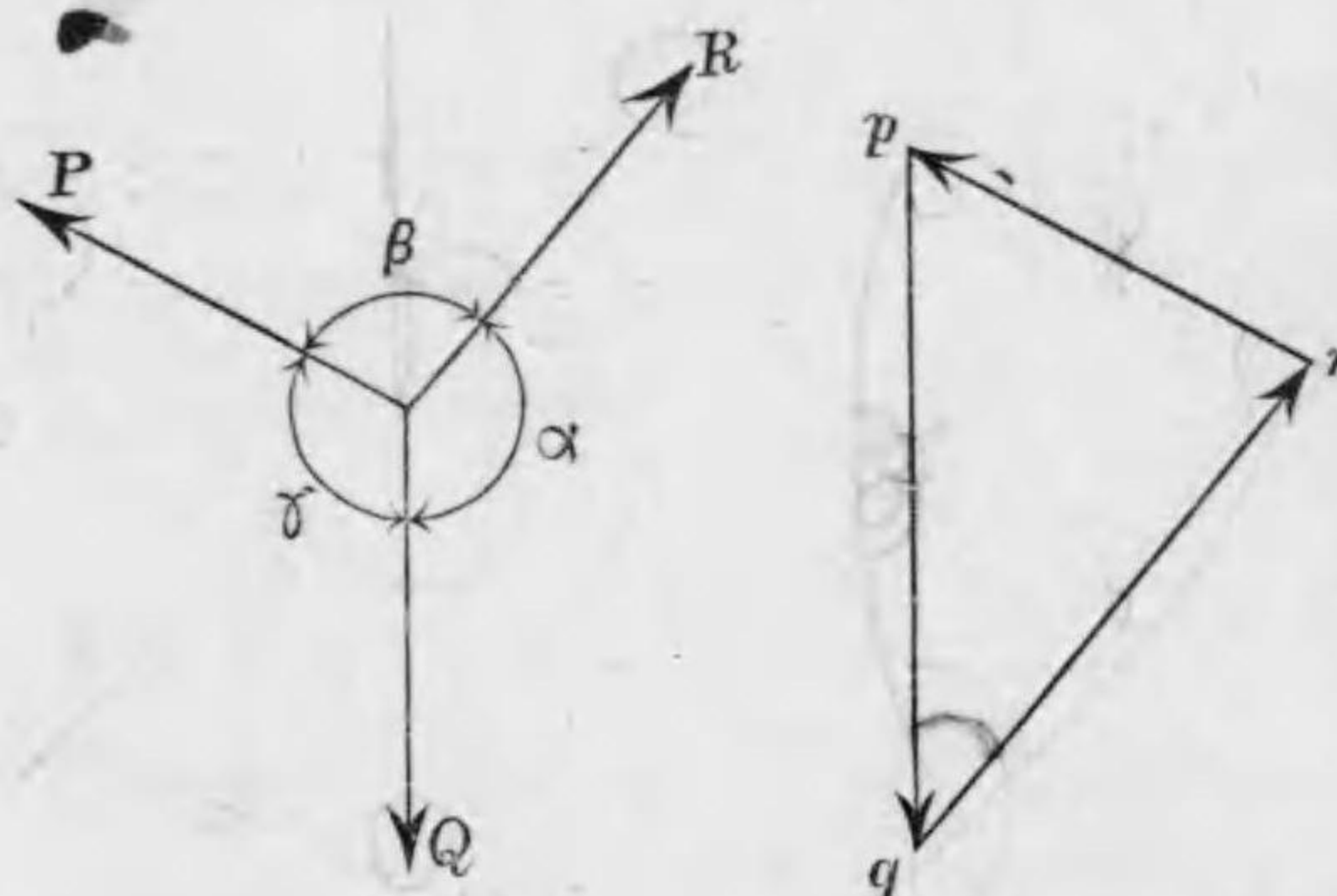
故に $\sin bac = \frac{5 \sin 70^\circ}{6.65} = \frac{5 \times 0.9397}{6.65} = 0.707$

故に 角 $bac = 45^\circ$

仍て釣合はせ力の方向は 3「ポンド」の力と 45度
 をなす方向にして向きは「ベクトル」 ca を以て表
 はさる。

25. ラミの定理 第二十七圖に示す如く一點に

第二十七圖



働く三力
 P, Q, Rが
 釣合ひに
 ある時は
 力の三角
 形 pqr を
 畫くこと
 を得。但
 し rp はP,

pq はQ, qr はRの「ベクトル」である。偕て三角術の定
 理により、

$$\frac{rp}{\sin pqr} = \frac{pq}{\sin qrp} = \frac{qr}{\sin rpq} \dots \dots \dots (a)$$

今三力の働く方向の間の角を圖に示す如く $\alpha, \beta,$
 γ とすれば、

角 $pqr = 180^\circ - \alpha$

角 $qrp = 180^\circ - \beta$

角 $rpq = 180^\circ - \gamma$

故に $\sin pqr = \sin(180^\circ - \alpha) = \sin \alpha,$

$\sin qrp = \sin(180^\circ - \beta) = \sin \beta,$

$\sin rpq = \sin(180^\circ - \gamma) = \sin \gamma,$

故に (a)式は次の形となる。

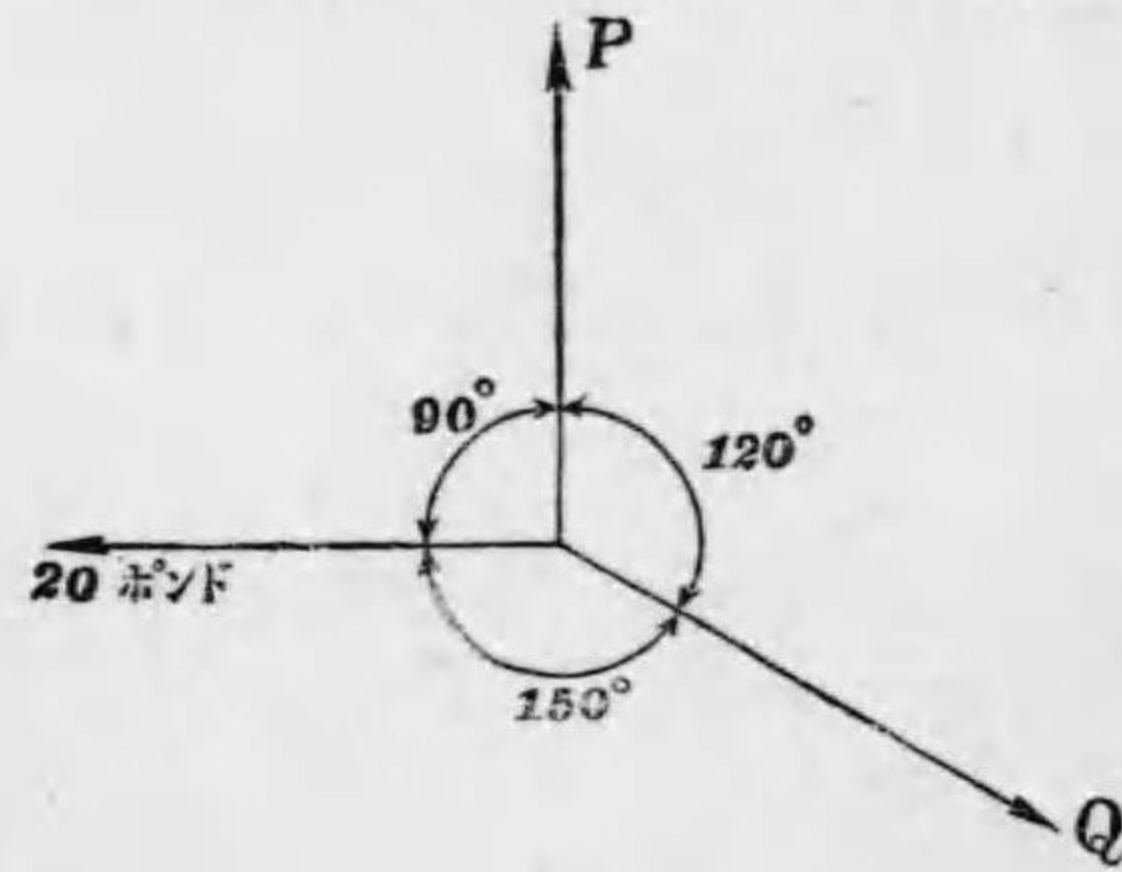
$$\frac{rp}{\sin \alpha} = \frac{pq}{\sin \beta} = \frac{qr}{\sin \gamma}$$

或は $\frac{P}{\sin\alpha} = \frac{Q}{\sin\beta} = \frac{R}{\sin\gamma}$ (29)
 但し $\alpha + \beta + \gamma = 360^\circ$

即ち P, Q, R の比は夫々其れに相對する位置にある角の正弦の比に等し。之れをラミの定理と云ふ。此定理は三力が釣り合ひにある場合の解法に屢々應用されるものである。

例、釣り合ひにある三力の内一力の大きさと各力のなす角を知ると雖他の二力 P, Q の大きさを知らず。然る時此未知力を求む(第二十八圖)。

第二十八圖 解、 $\frac{P}{\sin 150^\circ} = \frac{Q}{\sin 90^\circ} = \frac{20}{\sin 120^\circ}$

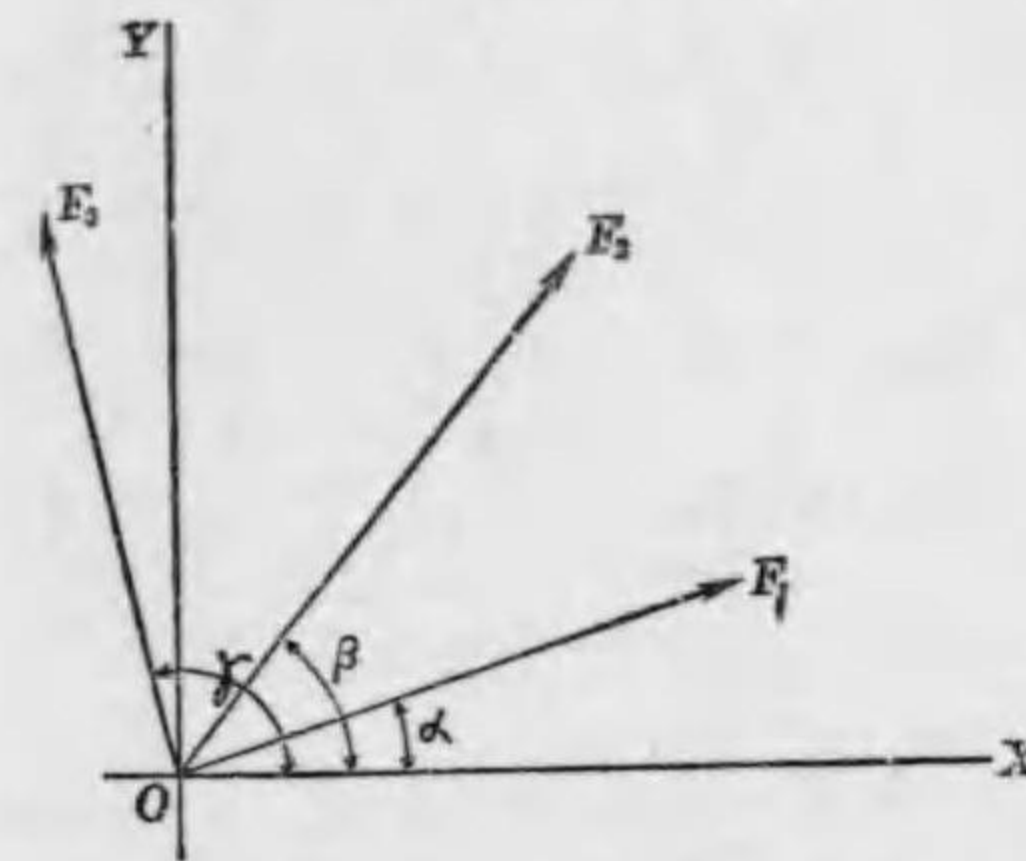


$\frac{P}{0.5} = \frac{Q}{1} = \frac{20}{0.866}$
 故に $P = \frac{20}{0.866} \times 0.5 = 11.5^{*}$
 $Q = \frac{20}{0.866} \times 1 = 23.1^{*}$

26. 二つ又は二つ

以上の力の合成力又は釣り合せ力の大きさ方向及び向きを見出すに、直交する二軸の方向に於ける分力を以てするも甚だ便利なものである。今第二十九圖に於て力 F_1, F_2, F_3 が直交する任意の二軸 OX, OY の内 OX となす角を夫々 α, β, γ とすれば [14 節参照]

第二十九圖



OX の方向に於ける此等の分力は夫々 $F_1 \cos\alpha, F_2 \cos\beta, F_3 \cos\gamma$ である。又 OY の方向に於ける分力は夫々 $F_1 \sin\alpha, F_2 \sin\beta, F_3 \sin\gamma$ である故に、OX, OY の方向に於ける合

成力の分力を X 及び Y とすれば、

$X = F_1 \cos\alpha + F_2 \cos\beta + F_3 \cos\gamma$

$Y = F_1 \sin\alpha + F_2 \sin\beta + F_3 \sin\gamma$

而して合成力を R とすれば

$R = \sqrt{X^2 + Y^2}$

又合成力の方向及び向きは

$\tan\theta = \frac{Y}{X}$

を以て知られる。釣り合せ力ならば向きを反対にすれば好い。

若し此等の力が釣り合ひにある時は

$R = 0$

即ち $X^2 + Y^2 = 0$

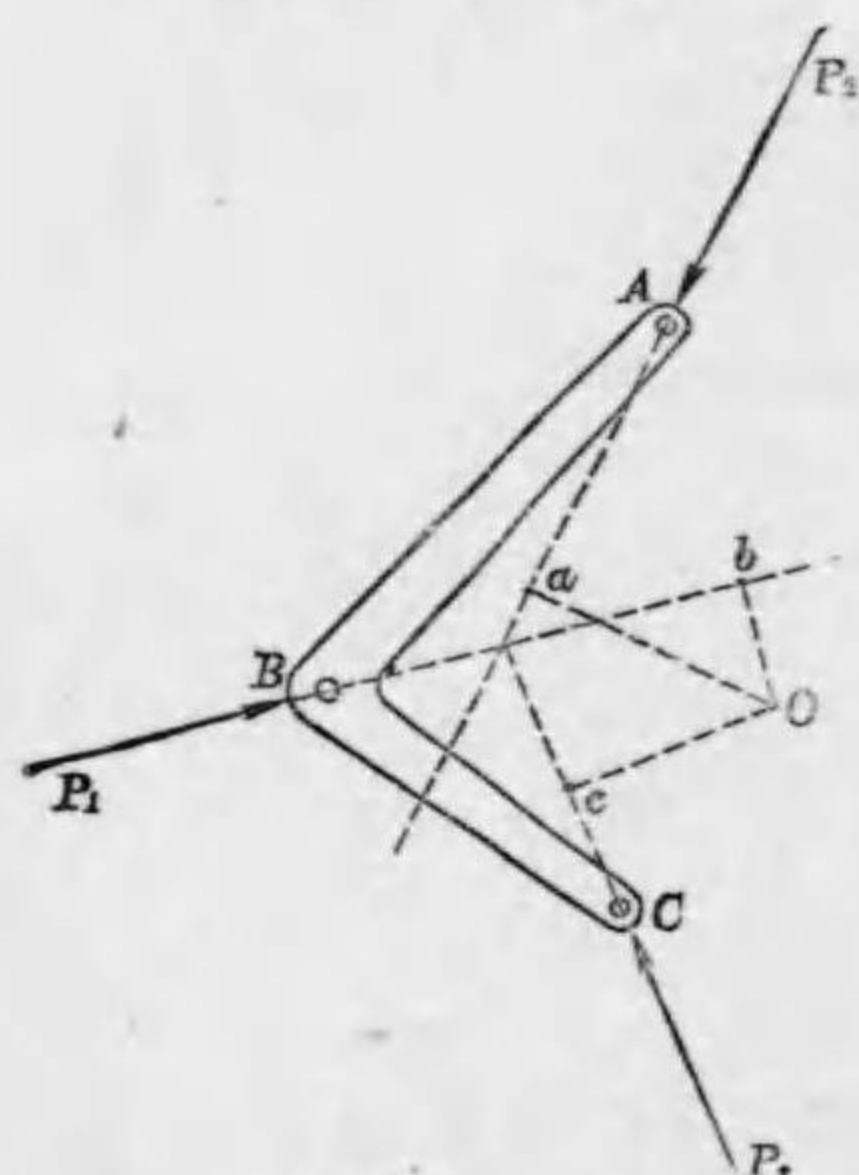
然るに $X^2 + Y^2 = 0$ なる爲めには是非とも

$X = 0$ 及び $Y = 0$

とならねばならぬ。依て次の定理を得。

多數の力存在して釣合へる場合には、直交する任意の二軸の方向に於ける此等の力の分力の代数和が夫々零となる。又反對に、直交する二軸の方向に於ける分力の代数和が夫々零となれば、其等の力は釣合ひにあり。

27. 物體の釣合 物體ABC(第三十圖)に多數の力 P_1, P_2, P_3 が作用する時、若し此等



等の力に合成力があるならば、此物體は必ず合成力の方向に直線運動を起す。夫故に運動を起さずして釣合ひの有様にあるとすれば、合成力は零でなければならぬ。合成力が零なる爲には力の釣合ひ[24節及26節]と同じ

條件を満足せねばならぬ。即ち物體釣合ひの第一條件として次の定理を得。

多數の力一物體に作用して其物體が釣合ひにある爲には、此等の力の「ベクトルを以て力の數と等數の邊を有する多角形を作り得るか、又は直交する二軸の方向に於ける此等の力の分力の代数和が夫々零ならざるべからず。

物體に働く多數の力が釣合ひにある時は物體は直線運動を起すことは無い。然しながら、力のみが釣合ひの有様によりたりとて物體は釣合ひにありとは云ひ得ぬ。何となれば物體は直線運動は起さぬにしても、回轉運動を起すかも知れぬ。夫故に物體が釣合ひの有様にあるか無きかを檢するには、尙進んで回轉運動を起すか起さぬかを調べねばならぬ。偕て第三十圖に於て任意の點Oについて考ふるに、力 P_1 は $P_1 \times Ob$ なる「モーメント」を以て此物體をO點のまはりに回轉せんとし、力 P_2 は $P_2 \times Oa$ なる「モーメント」を以て此物體をO點のまはりに回轉せんとし、力 P_3 は $P_3 \times Oc$ なる「モーメント」を以て此物體をO點のまはりに回轉せんとするのである。依て、O點のまはりに此物體が回轉せぬ爲には、

$$P_1 \times Ob + P_2 \times Oa + P_3 \times Oc = 0$$

てなければならぬ。

一般に、如何なる點を取りて考ふるも、物體が回轉運動を起さぬ爲には其點に對する總ての力の「モーメント」の代数和が零でなければならぬ。仍て物體釣合ひの第二條件として次の定理を得。

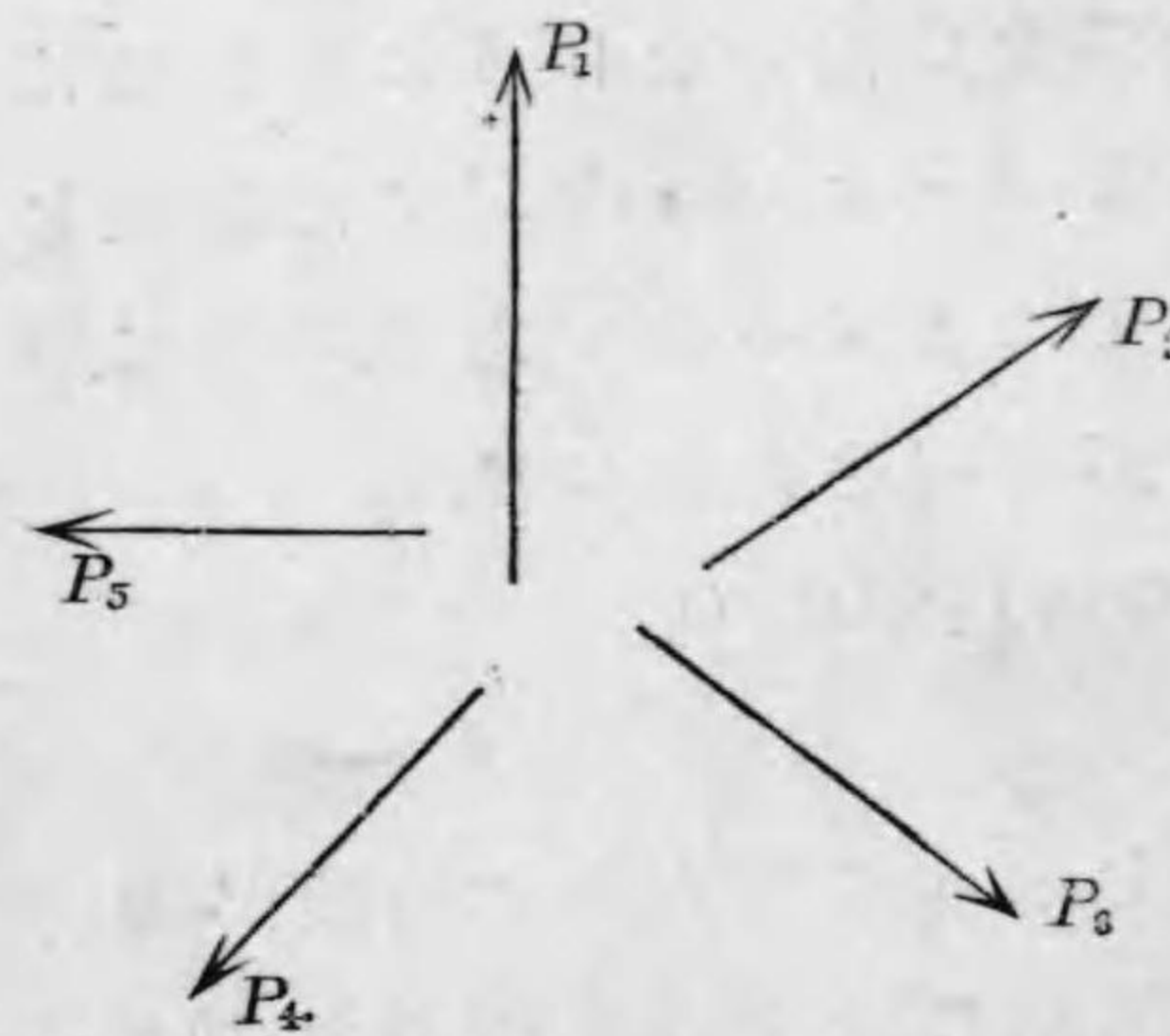
多數の力一物體に作用して其物體が釣合ひにある爲には、任意の點に對する此等の力の「モー

メント」の代數和が零ならざるべからず。

第一及び第二條件は物體が釣合ひにある爲の必要にして充分なる條件である。

釣合ひにある多數の力の内、何れか一つの力は他の總ての力の釣合はせ力である譯であるから、物體釣合ひの第二條件によれば、任意の點に對する多數の力の「モーメント」と、其釣合はせ力の其點に對する「モーメント」との和は零であるべき筈である。例へば第三十一圖に於て P_1, P_2, P_3, P_4, P_5 は釣合ひにある

第三十一圖



五つの力とすれば、其内何れか一つ例へば P_3 は他の四つの力 P_1, P_2, P_4, P_5 の釣合はせ力である故に、或る點に對する此等の力の「モーメント」を夫々 M_1, M_2, M_4, M_5 とすれば、第二條件により

$$M_1 + M_2 + M_4 + M_5 = 0$$

$$\text{又は } -M_3 = M_1 + M_2 + M_4 + M_5$$

然るに釣合はせ力の向きを反對にすれば合成力と

なる故に、 P_3 を釣合はせ力とすれば $-P_3$ は合成力となり、 $-M_3$ は合成力の「モーメント」となる。仍て、

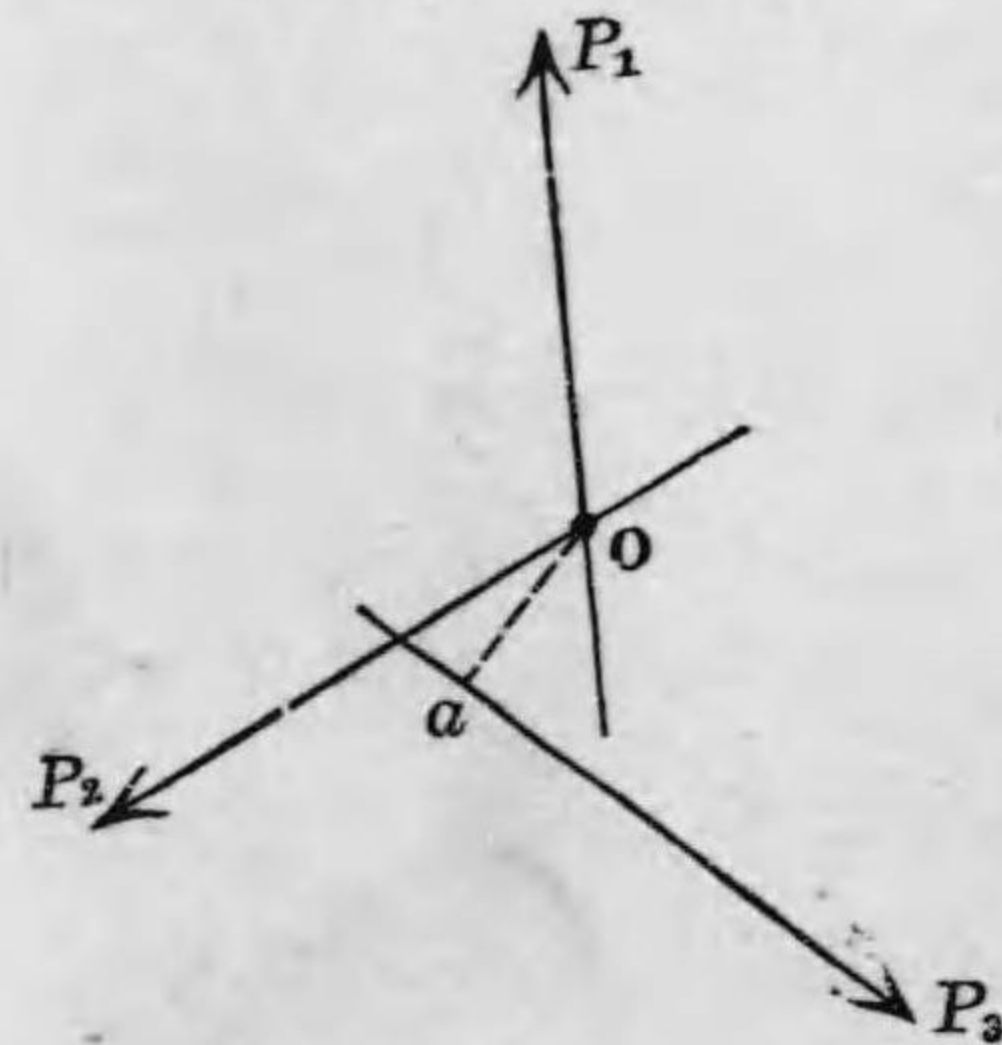
$$\text{合成力の「モーメント」} = M_1 + M_2 + M_4 + M_5$$

即ち物體釣合ひの第二條件の系として、次の定理を得。

多數の力の「モーメント」の代數和は合成力の「モーメント」に等し。

第三十圖の P_1, P_2, P_3 なる直線は、物體に働く力の方向と向きと力の働く位置とを示したるもので、斯様な直線を示力線と云ひ、力の大きさを示したるものではない。又物體中力の働く點を着力點と云ふ。A, B, C は即ち着力點である。示力線と力の「ベクトル」と混同してはならぬ。「ベクトル」は力の大きさ方向及び向きを表はすもので、位置には無關係である。仍

第三十二圖



て示力線とは自ら異なる。

第三十二圖に於て P_1, P_2, P_3 を一點に會せずして釣合ひにある三力とすれば、釣合ひの第二條件により、例へば

P_1 及び P_2 の交點 O に對する此等の力の「モーメント」

を取れば、

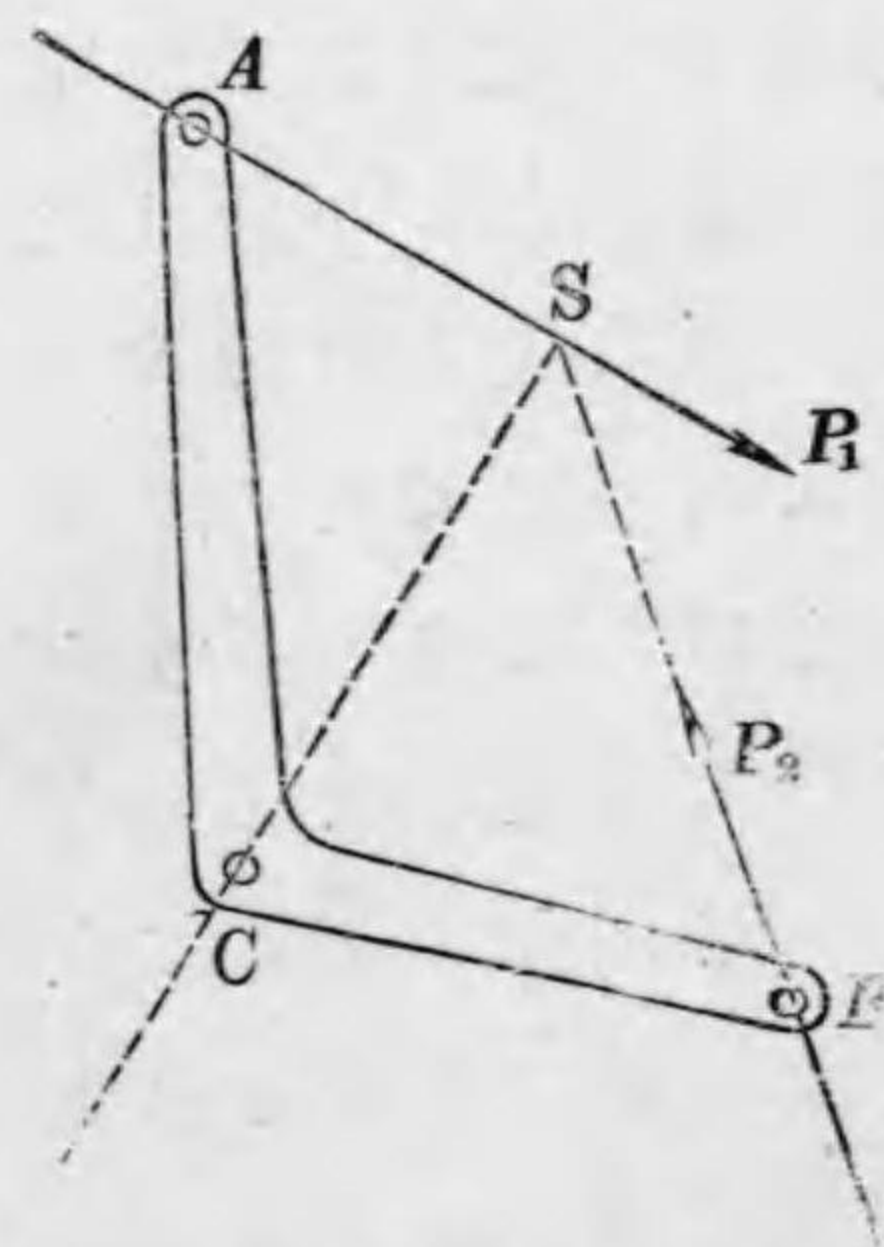
$$P_3 \times Oa = 0$$

然るに $P_3 \times Oa$ は a 點が O 點に一致せぬ以上は決して零とはならぬ。仍て次の定理を得。

三力が一物體に作用して其物體が釣合ひにある爲には、其等の示力線は共に一點に會せざるべからず。

此定理を應用して、物體に働く三力の方向を定めることが出来る。例へば第三十三圖に於て、物體

第三十三圖



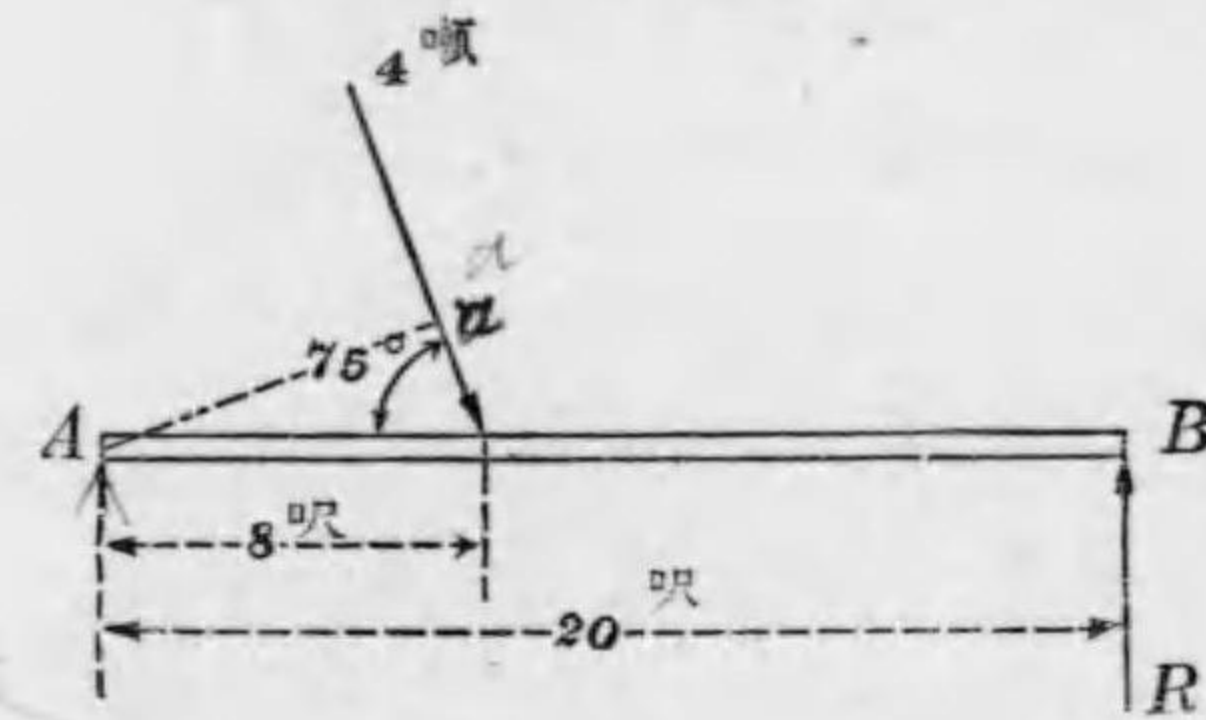
ACBのA及びBに夫々 P_1 及び P_2 なる力が作用するとせば、此等二力のみにては決して釣り合はぬものであるから、釣合はせる爲には是非とも釣合はせ力を要す。今釣合はせ力がC點に働くとすれば其方向は如何と云ふに、 P_1 及び P_2 の示力線を引長すればS點に會合す。故にS

とCとを結ぶ直線SCはC點に働く力の方向を示す。其向きと大きさは力の三角形から定めねばならぬ。

例一 長さ20呎の棒ABの兩端を他物にて支へ、

一端Aより8呎を隔てたる點に4噸の力がABと75度の角に働けりと云ふ。B點に働く反働力Rは棒に直角とすれば其大きさを求む(第三十四圖)。

第三十四圖



四圖)。

解、A及びBには必ず反働力がある。然らざれば此物體は釣合ひにあることなし。反働力RはABに

直角なることは與へられてあるが、Aの反働力の方向は不明である。然し三力が物體A、Bに働いて居るのであるから、Rと4噸との示力線の交點をAの反働力は通過すること明白である。從て其方向は知られる。然し本問に於てはRの大きさを求むれば足るのであるから、A點に對する此等の力の「モーメント」を取るを最も便利とす。何となれば、A點に對する「モーメント」を取ればAの反働力の「モーメント」は零となり、其大きさ方向及び向きに無關係なる結果を得るからである。即ち

$$4 \times Aa - R \times 20 = 0$$

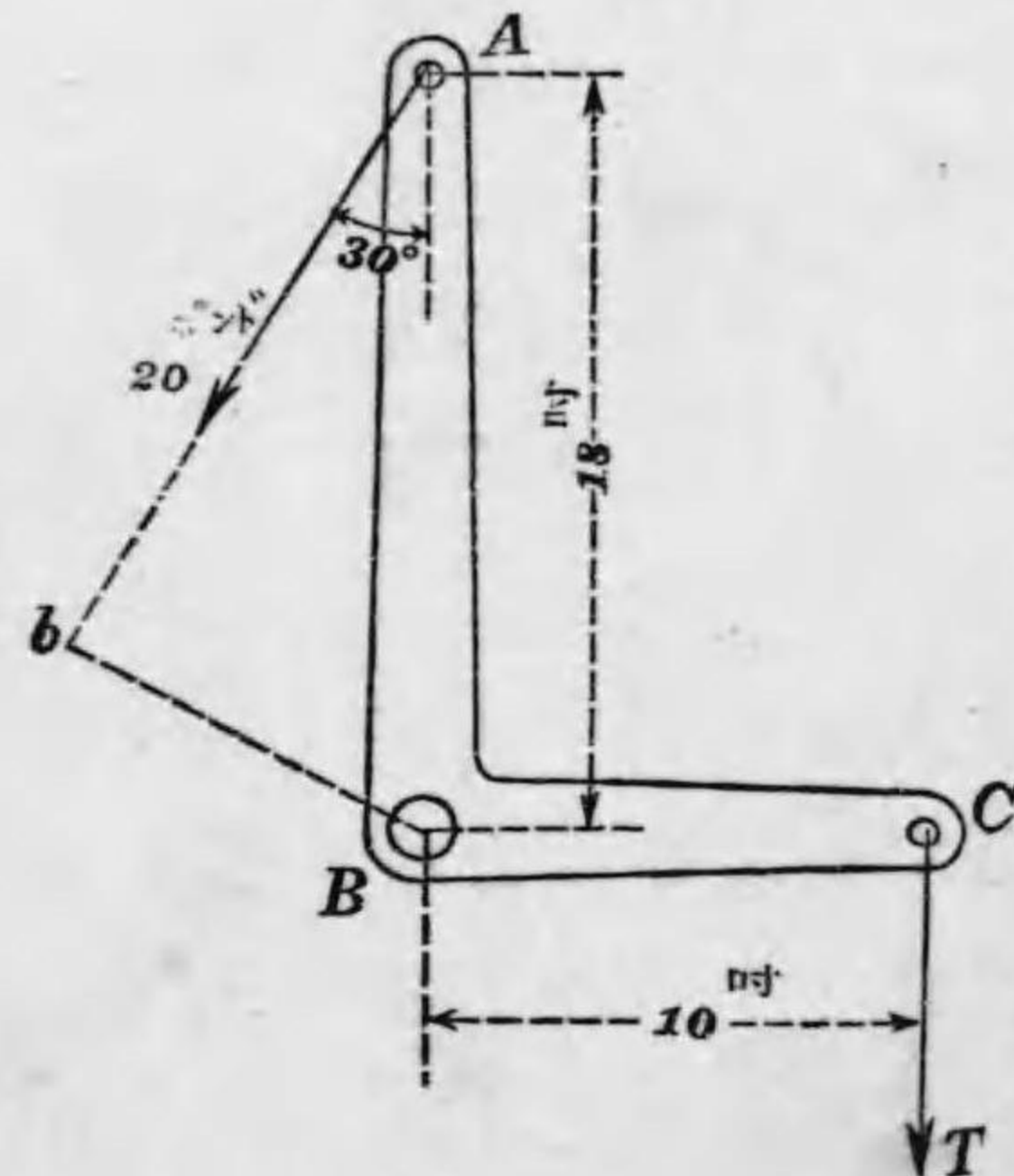
$$R = \frac{4}{20} \times Aa$$

然るに $Aa = 8 \sin 75^\circ = 8 \times 0.966$

$$\text{故に } R = \frac{4}{20} \times 8 \times 0.966 = 1.545$$

例二、ABCなる直角の「ペルクランク」はBを軸として回轉し得るものとす。BAの長さは18吋、BCの長さは10吋にしてAには、20「ポンド」の力がBAに30度の角に作用し、CにはBCに直角なる方向に糸を結び付けありとすれば、此物體が釣合ひにある時糸の張力Tを求む(第三十五圖)。

第三十五圖



解、B點に對する「モーメント」を取れば、

$$20 \times Bb - T \times 10 = 0$$

$$\text{即ち } T = \frac{20}{10} \times Bb = 2 \times Bb$$

然るに

$$Bb = AB \sin 30^\circ = 18 \sin 30^\circ$$

$$= 18 \times \frac{1}{2} = 9$$

$$\text{故に } T = 2 \times 9 = 18$$

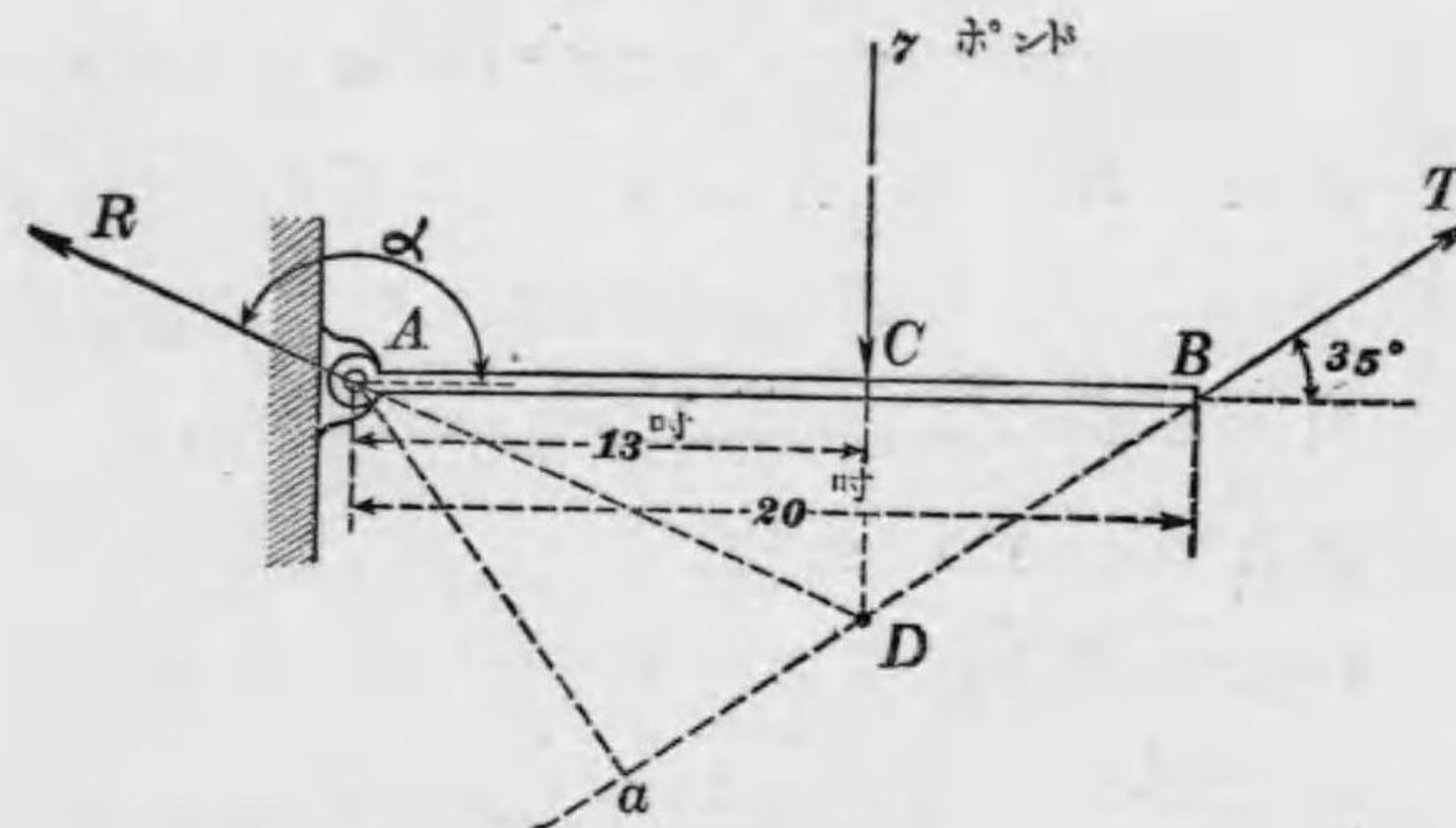
例三、長さ20吋の棒AB

の一端Aは蝶番によ

りて回轉し得るべく、他端Bには棒と35度の角をなす方向に糸を以て引張り、Aより13吋を距る棒の一點Cに重量7「ポンド」を載す。然ら

ば棒が水平の位置に於て釣合ふ爲には糸の張力Tと蝶番の反働力Rと、其方向とを求む(第三十六圖)。

第三十六圖



解、A點に對する此等の力の「モーメント」を取れば、

$$T \times Aa - 7 \times AC = 0$$

$$T \times Aa = 7 \times 13 = 91$$

$$\text{又は } T = \frac{91}{Aa}$$

$$\text{然るに } Aa = AB \sin 35^\circ = 20 \sin 35^\circ$$

$$= 20 \times 0.574 = 11.5$$

$$\text{故に } T = \frac{91}{11.5} = 7.91$$

次にAに働く反働力を求めんに、垂直水平の二軸を假定し、此等の方向に於ける7「ポンド」及びTの分力を取れば、

$$\begin{aligned} \text{水平分力の和, } X &= T \cos 35^\circ \\ &= 7.91 \times 0.819 = 6.48^{\text{ポンド}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{垂直分力の和, } Y &= T \sin 35^\circ - 7 \\ &= 7.91 \times 0.574 - 7 \\ &= 4.54 - 7 = -2.46^{\text{ポンド}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{故に } R &= \sqrt{X^2 + Y^2} = \sqrt{6.48^2 + (-2.46)^2} \\ &= \sqrt{6.48^2 + 2.46^2} = 6.93^{\text{ポンド}} \end{aligned}$$

$$\text{又 } \tan \alpha = \frac{Y}{X} = -\frac{2.46}{6.48} = -0.377$$

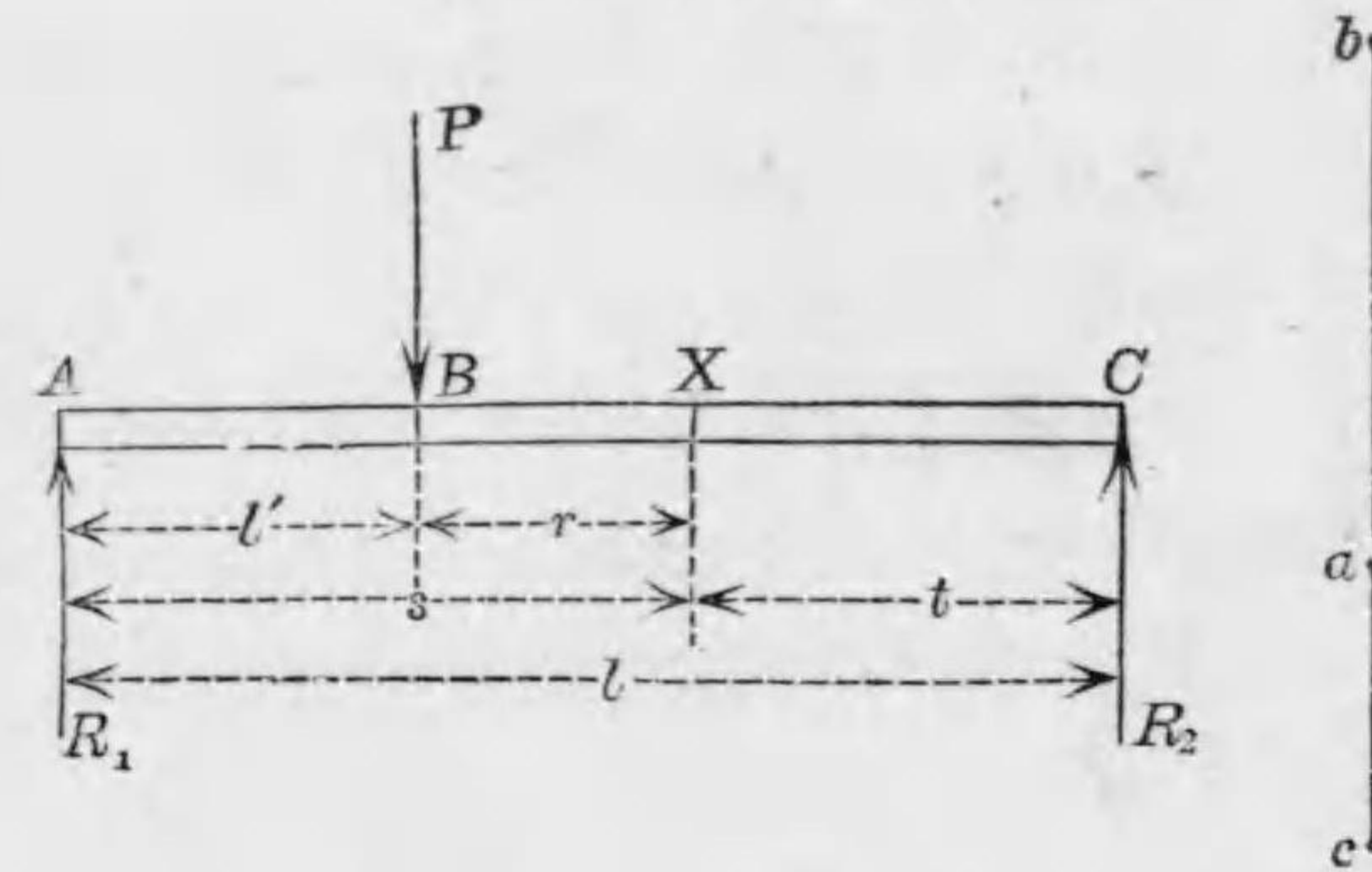
$$\text{故に } \alpha = 159^\circ 20'$$

即ち蝶番の反働力は6.93「ポンド」にして棒と159° 20'をなす方向に働く。

本問を解くに、或は7「ポンド」 T 及び R の三力の示力線は一點 D に會合するのであるから、三角形 ABD を解いて R の方向を定めることも出来る。

28. 平行力の釣合ひ、 物體に作用する力の方向が總て平行であるならば、力の多角形は折り重なつて一の直線を形作ることは明白である。例へば第三十七圖に於て物體 ABC の三點 A, B 及び C に、三力 R_1, P 及び R_2 が平行に働く時、 R_1 の「エクトル」を ab 、 P の「エクトル」を bc 、 R_2 の「エクトル」を ca とすれば、多角形 $abca$ は一直線を形作る。故に釣合ひの第一條件 [27

第三十七圖



節]により、

$$R_1 + P + R_2 = 0$$

一般に、多數の平行力が一物體に作用する時は其等の力の代數和は零に等し。代數和とは、向きの異なるに従ひ、正負の符號を前置して加法を行ふことである。例へば、圖の如く、 R_1 と R_2 とが上向き、 P が下向きの力であるならば、

$$R_1 - P + R_2 = 0$$

$$\text{又は } R_1 + R_2 = P$$

依て次の定理を得。

多數の平行力が一物體に作用して釣合ひにある時は、向きを同じうする各力の總和は互に相等し。

此定理は物體釣合ひの第一條件の系と見做さるべ

きものである。

次に第二條件 [27節] により、例へば X 點に對する此等の力の「モーメント」を取れば、

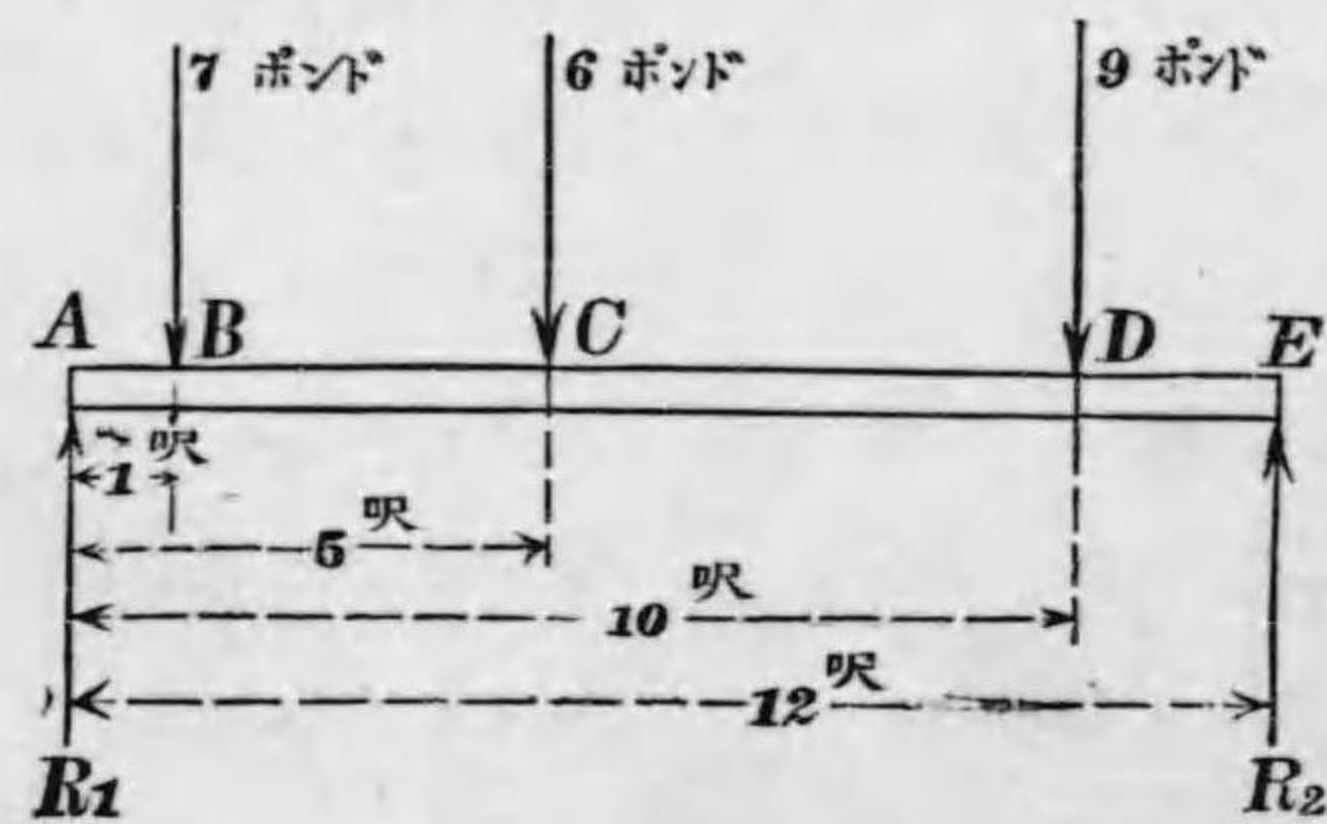
$$R_1s - Pr - R_2t = 0$$

「モーメント」を取るに最も簡便なるは、示力線上の一點に對する「モーメント」を取ることである。例へば R_1 の示力線上の一點 A に對する「モーメント」を取れば、 R_1 の「モーメント」は零となるから、

$$R_2l - P'l = 0$$

例、二點 A, E にて支へられたる長さ 12 呎の水平の梁の上に 7, 6, 及び 9 「ポンド」の重量を A より

第三十八圖



順次に 1, 5, 及び 10 呎を距る點 B, C, 及び D に置くとすれば、A 及び E に垂直に働く反働力 R_1 及び R_2 を求む (第三十八圖)。

解、第 28 節の定理により、

$$R_1 + R_2 = 7 + 6 + 9 = 22 \text{ポンド}$$

次に、A にて「モーメント」を取れば、

$$7 \times 1 + 6 \times 5 + 9 \times 10 - R_2 \times 12 = 0$$

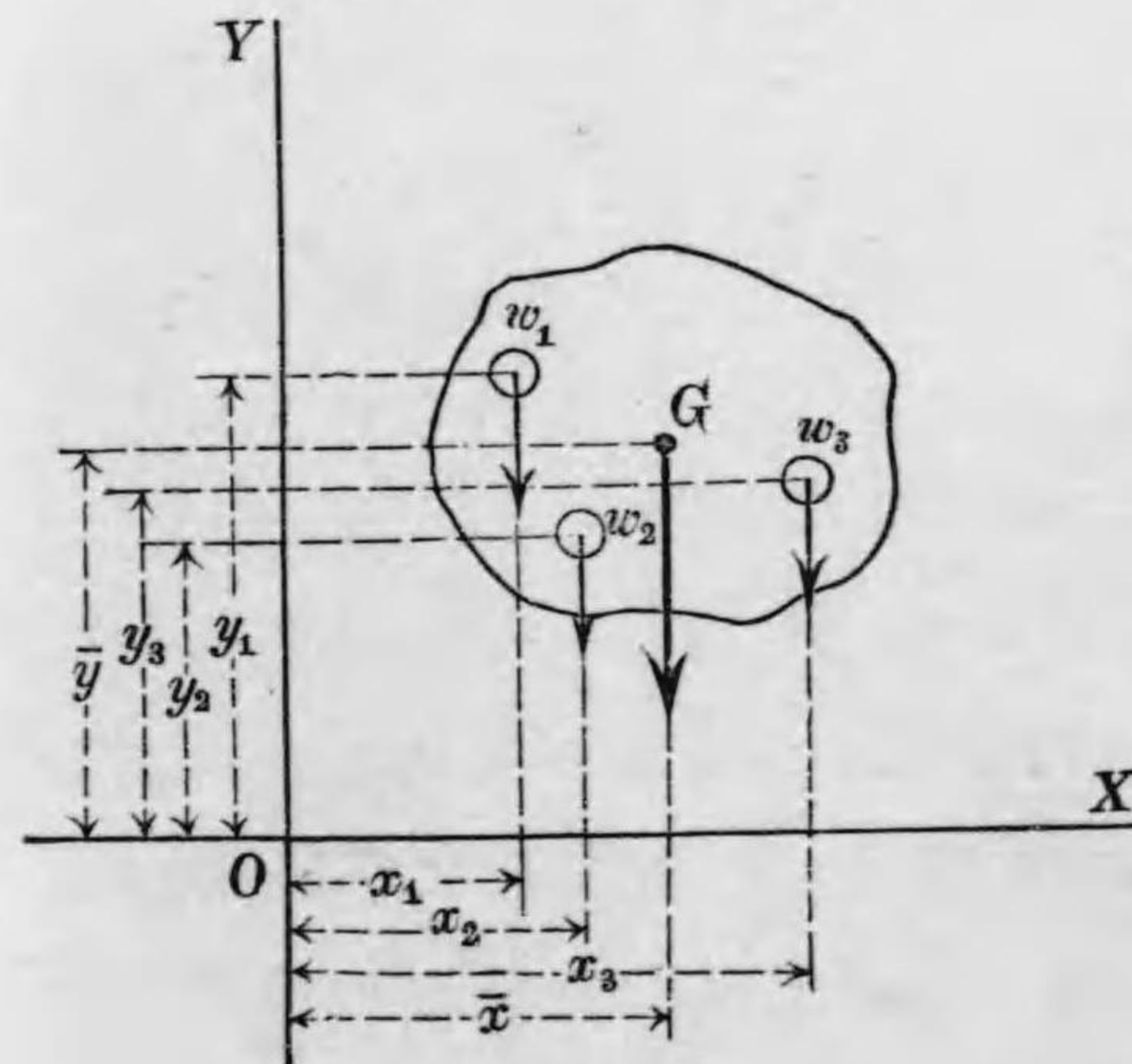
又は $R_2 \times 12 = 7 + 30 + 90 = 127 \text{ポンド}$

故に $R_2 = \frac{127}{12} = 10.6 \text{ポンド}$

従て $R_1 = 22 - R_2 = 22 - 10.6 = 11.4 \text{ポンド}$

29. 重心 物體は小分子の多數集合して成るものであるから、物體の重量は此等小分子に地球重力が作用したる力の合成力と同じものである。而して此等小分子に働く力は總て垂直であるから、物體の重量は此等の平行力の合成力であつて、其合成力の着力點を物體の重心と云ふのである。故に物體の重量は重心に働く單一なる力と見做し、各小分子に働く力などは考へるに及ばぬ。

第三十九圖



物體の重心を求むる方法は平行力の合成力の働く位置を求むると同一である故に、茲には此等を求むる方法を同時に述ぶることにする。

第三十九圖に於て物體の小分子に働く平行力又は各分子の重量を w_1, w_2, w_3, \dots とし、合成力又は物體の全重量を W とすれば、第 28 節の定理により

$$W = w_1 + w_2 + w_3 + \dots$$

或は數學上の略號 Σ を用ゐれば、

$$W = \Sigma w$$

水平垂直の任意の二軸 OX, OY を取り、其交點 O に對する「モーメント」を取れば、多數の力の「モーメント」の代數和は合成力の「モーメント」に等しとの定理 [27 節] により、

$$w_1x_1 + w_2x_2 + w_3x_3 + \dots = W\bar{x}$$

故に
$$\bar{x} = \frac{w_1x_1 + w_2x_2 + w_3x_3 + \dots}{W}$$

又は
$$\bar{x} = \frac{\Sigma wx}{W} = \frac{\Sigma wx}{\Sigma w} \dots \dots \dots (30)$$

\bar{x} は O 點より OX 軸に沿ふて合成力又は物體の重量を示す示力線に至る距離である。

次に、 OY 軸を水平の軸と假定すれば、 W, w_1, w_2, w_3, \dots は總て OX 軸に平行となるから、前と同じく

$$w_1y_1 + w_2y_2 + w_3y_3 + \dots = W\bar{y}$$

故に
$$\bar{y} = \frac{\Sigma wy}{W} = \frac{\Sigma wy}{\Sigma w} \dots \dots \dots (30a)$$

\bar{y} は O 點より OY 軸に沿ふて合成力又は物體の重量を示す示力線に至る距離である。故に OX 軸より \bar{y} 、 OY 軸より \bar{x} の距離にある點 G は合成力の着力點又

は物體の重心である。

物體の重心を求むる場合に於て全體の質量を M とし、各分子の質量を m_1, m_2, m_3, \dots とし、 g を地球重力の加速度とすれば、運動の第二法則により

$$w_1 = m_1g; w_2 = m_2g; w_3 = m_3g; \dots$$

故に
$$\Sigma w = g\Sigma m \text{ 及 } \Sigma wx = g\Sigma mx$$

仍て
$$\bar{x} = \frac{\Sigma mx}{\Sigma m} = \frac{\Sigma mx}{M} \dots \dots \dots (31)$$

同様に
$$\bar{y} = \frac{\Sigma my}{\Sigma m} = \frac{\Sigma my}{M}$$

重量の働く中心を重心と云ふと同じく、此式より求めらるべき中心を質量の中心と云ふ。重心と質量の中心とは同點であるは明瞭である。

物體が同質一樣の材料より成る時は、各分子の重量は其容積に比例するは明白である。故に今全體の容積を V とし、各分子の占むる容積を v_1, v_2, v_3, \dots ... とすれば、

$$w_1 = kv_1; w_2 = kv_2; w_3 = kv_3; \dots$$

k は或る定數である。

故に
$$\Sigma w = k\Sigma v \text{ 及 } \Sigma wx = k\Sigma vx$$

仍て
$$\bar{x} = \frac{\Sigma vx}{\Sigma v} = \frac{\Sigma vx}{V} \dots \dots \dots (32)$$

同様に
$$\bar{y} = \frac{\Sigma vy}{\Sigma v} = \frac{\Sigma vy}{V}$$

此式より求めらるべき中心を容積の中心と云ふ。

同質一様の材料より成る時は、容積の中心は重心及び質量の中心と一致する。

物體が平面形であつて同質一様の材料より成る時は、重量は表面積に比例するは明白である。故に前と同じ論法により全面積を A とし、各分子の占むる表面積を a_1, a_2, a_3, \dots とすれば、

$$\left. \begin{aligned} \bar{x} &= \frac{\sum ax}{\sum a} = \frac{\sum ax}{A} \\ \bar{y} &= \frac{\sum ay}{\sum a} = \frac{\sum ay}{A} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(33)$$

此式より求めらるべき中心を面の中心と云ふ。

$\sum ax$ 又は $\sum ay$ を面積モーメントと呼ぶ。

(附言) 物體の各分子に働く力は必しも一平面上にあらず。然る時は第三軸 OZ を OXY の平面に直角の方向に取れば、此平面より重心 G に至る距離 \bar{z} は前と同じ形を以て得らる。即ち

$$\bar{z} = \frac{\sum wz}{\sum w} = \frac{\sum wz}{W}$$

然し本書に於ては煩雜を避くる爲め、力は總て一平面上に働くものとし、總て第三軸を取らず。

物體には必ず重量があるのであるから、詳しい計算には總て物體の重量を計算中に取り入れねばな

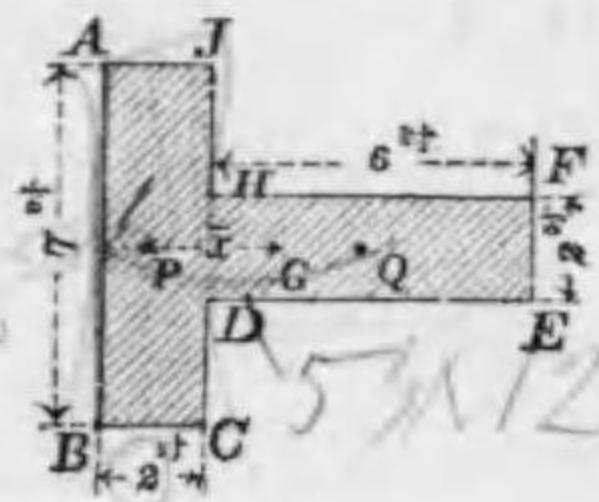
らぬ。

直線の重心は其中點に、圓の重心は其中心に、正方形、長方形及び平行四邊形の重心は二つの對角線の交點に、三角形の重心は一の頂點より其對邊の中點に引きたる中線上、頂點より中線の長さの三分の二を距る點に、橢圓の重心は二つの焦點を結ぶ直線の中點にあること等は幾何學を學びたるものの既に熟知する所である。仍て茲には一般平面形の重心を求むる應用を示すこととする。偕て公式(33)より $A\bar{x} = \sum ax$ なる關係を得。此關係によりて見るに、任意の軸より重心に至る距離 \bar{x} に全面積 A を乗じたるものは、各小面積の面積「モーメント」の代數和 $\sum ax$ に等し。夫故に複雑な平面形の面積「モーメント」を求むる場合に其れが既に面積の大きさも知られ、其重心の位置も知られたる平面形の集合より成る場合ならば、其等各平面形の面積に、重心に至る距離を乗じたるものを以て其各平面形の面積「モーメント」とし、斯くの如きものゝ代數和を以て全體の面積「モーメント」とすれば善いのである。尙ほ例について説明しやう。

例一、第四十圖に示す平面形の重心を求む。

解、 AB を「モーメント」の軸とすれば、長方形 AB

第四十圖



CDHJの面積は $2 \times 7 = 14$ 平方吋にして、其重心PはABより1吋の距離にある故に、其面積「モーメント」は $14 \times 1 = 14$ (吋單位)である。又長方形HDEFの面積は $6 \times 2 = 12$ 平方吋にして、其重心QはABより $2 + 3 = 5$ 吋の距離にある故に、其面積「モーメント」は $12 \times 5 = 60$ (吋單位)である。依て全體の面積「モーメント」は $14 + 60 = 74$ (吋單位)である。故にGを全體の重心とし、ABよりの距離を \bar{x} とすれば

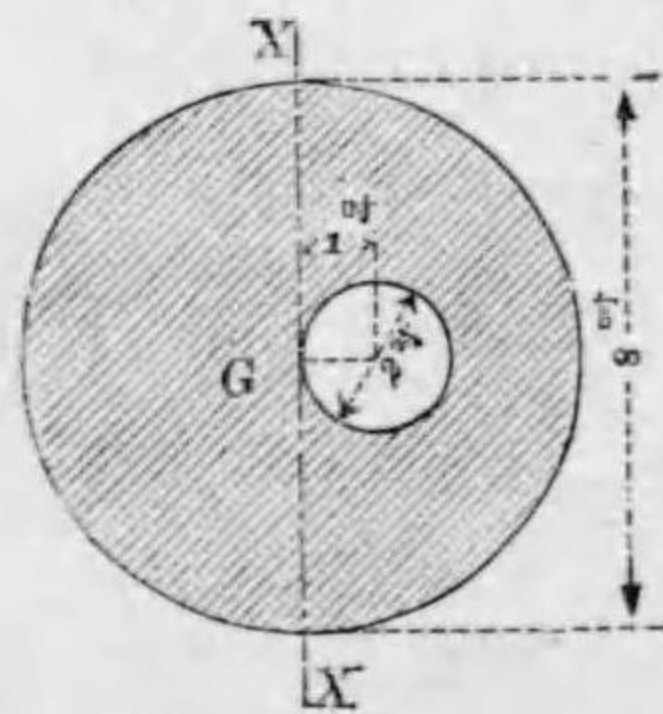
$$\bar{x} = \frac{74}{A}$$

然るに $A = 2 \times 7 + 2 \times 6 = 14 + 12 = 26$ 平方吋

$$\text{故に } \bar{x} = \frac{74}{26} = 2.85$$

例二、直徑2吋の孔ある直徑8吋の圓板の重心を求む。但し孔の中心と圓板の中心との距離は1吋なり(第四十一圖)。

第四十一圖



解、圓板の中心を通り、二つの圓心を結ぶ直線に直角なる直線XXを「モーメント」の軸とすれば、此軸に對する孔なき圓板の面積「モーメント」と、

孔の面積「モーメント」との差は、孔ある圓板の面積「モーメント」に等しき筈である。然るに孔なき圓板の重心は圓の中心である故に、圓の中心を通る軸XXに對する其面積「モーメント」は零となる。又孔の面積「モーメント」は $\frac{\pi}{4} \times 2^2 \times 1$ (吋單位)にして、孔ある圓板の全面積は $\frac{\pi}{4}(8^2 - 2^2)$ である故に、XXより重心に至る距離を \bar{x} とすれば、

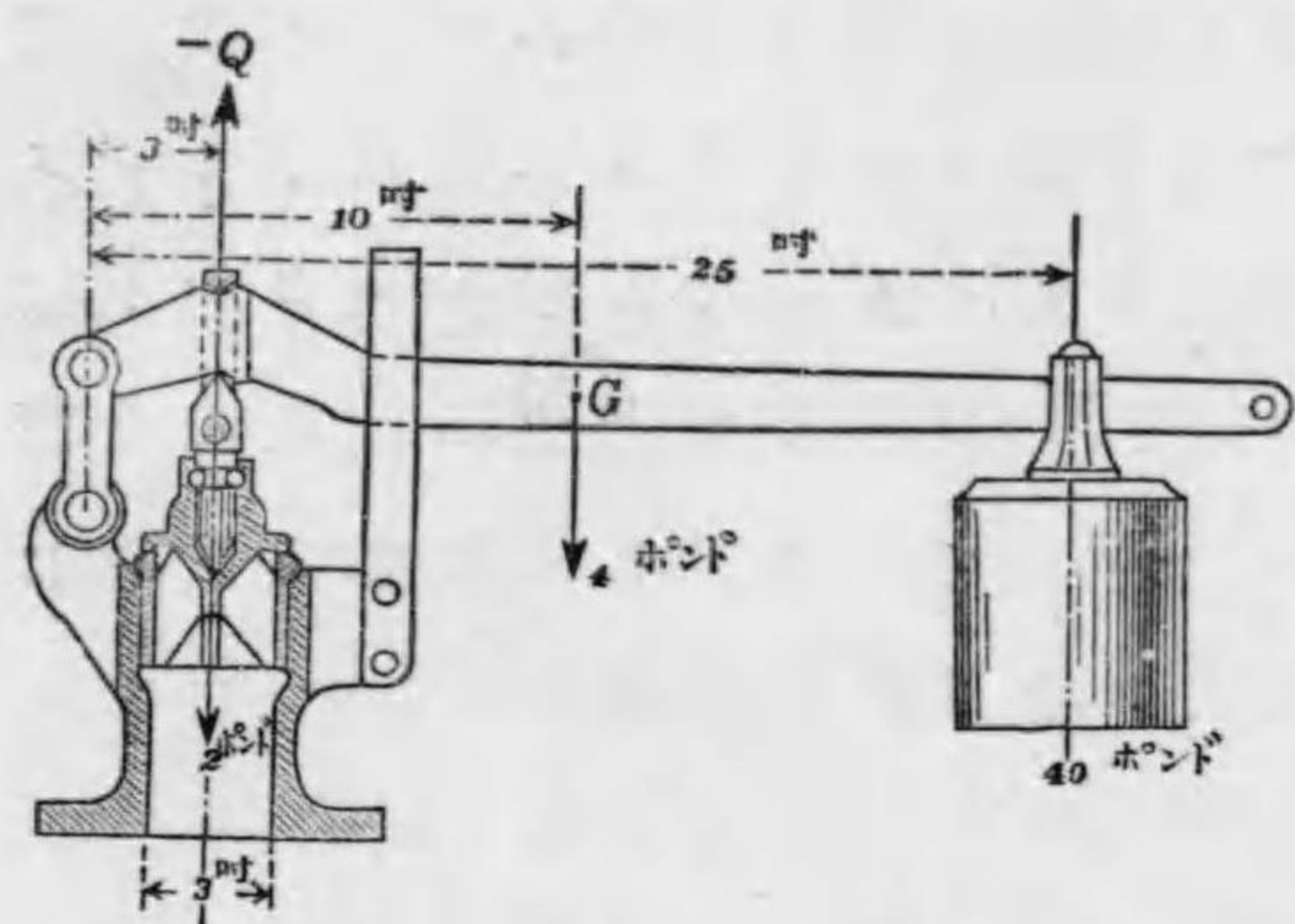
$$\bar{x} = \frac{0 - \frac{\pi}{4} \times 2^2 \times 1}{\frac{\pi}{4}(8^2 - 2^2)} = -\frac{4}{60} = -0.0667$$

負號は、重心がXX軸に對し、孔と反對の側にあることを示す。即ち重心は二つの圓心を結ぶ直線の延長線上に於て、XXの左方0.0667吋の距離にあり。

例三、槓桿安全弁あり。弁の直徑3吋、弁のみの重量2「ポンド」、槓桿の重量4「ポンド」、重錘の重量40「ポンド」にして、槓桿の支點より弁の中心までの距離3吋、槓桿の重心Gまで10吋、重錘まで25吋なりとす。此安全弁を蒸汽罐に裝置する時は、蒸汽の壓力毎平方吋につき何「ポンド」となりたる時安全弁は開くか(第四十二圖)

解、瓣の重量は瓣の中心に、又槓桿の重量は其

第 四 十 二 圖



重心 G に、單一なる力として働くものと見做し得らるゝのである。偕て此装置に於て槓桿は釣合ひにあ

るのであるから、瓣を壓す力を Q とすれば、Q は此等の力の合成力であつて -Q は其釣り合はせ力である。故に槓桿の支點に對する「モーメント」を取れば、

$$-Q \times 3 + 2 \times 3 + 4 \times 10 + 40 \times 25 = 0$$

$$-3Q + 6 + 40 + 1000 = 0.$$

$$3Q = 1046$$

故に $Q = 349 \text{ 磅}$

今蒸汽の壓力を毎平方吋につき p 「磅」とすれば、安全瓣が將に開かんとする時には、瓣の面積に p を乗じたものは Q と釣合ふ譯であるから、

$$\frac{\pi}{4} \times 3^2 \times p - Q = 0$$

$$7.07 \times p - Q = 0$$

故に $p = \frac{Q}{7.07} = \frac{349}{7.07} = 49.4 \text{ 磅/平方吋}$

以上の計算には瓣の背後に働く大氣の壓力を算入しなかつた。夫故今求めた p の値は大氣の壓力以上の蒸汽の壓力である。故に眞空を基礎とした壓力即ち絶對壓力を求むるものとすれば、之れに大氣の壓力毎平方吋につき 14.7 「磅」を加へねばならぬ。即ち

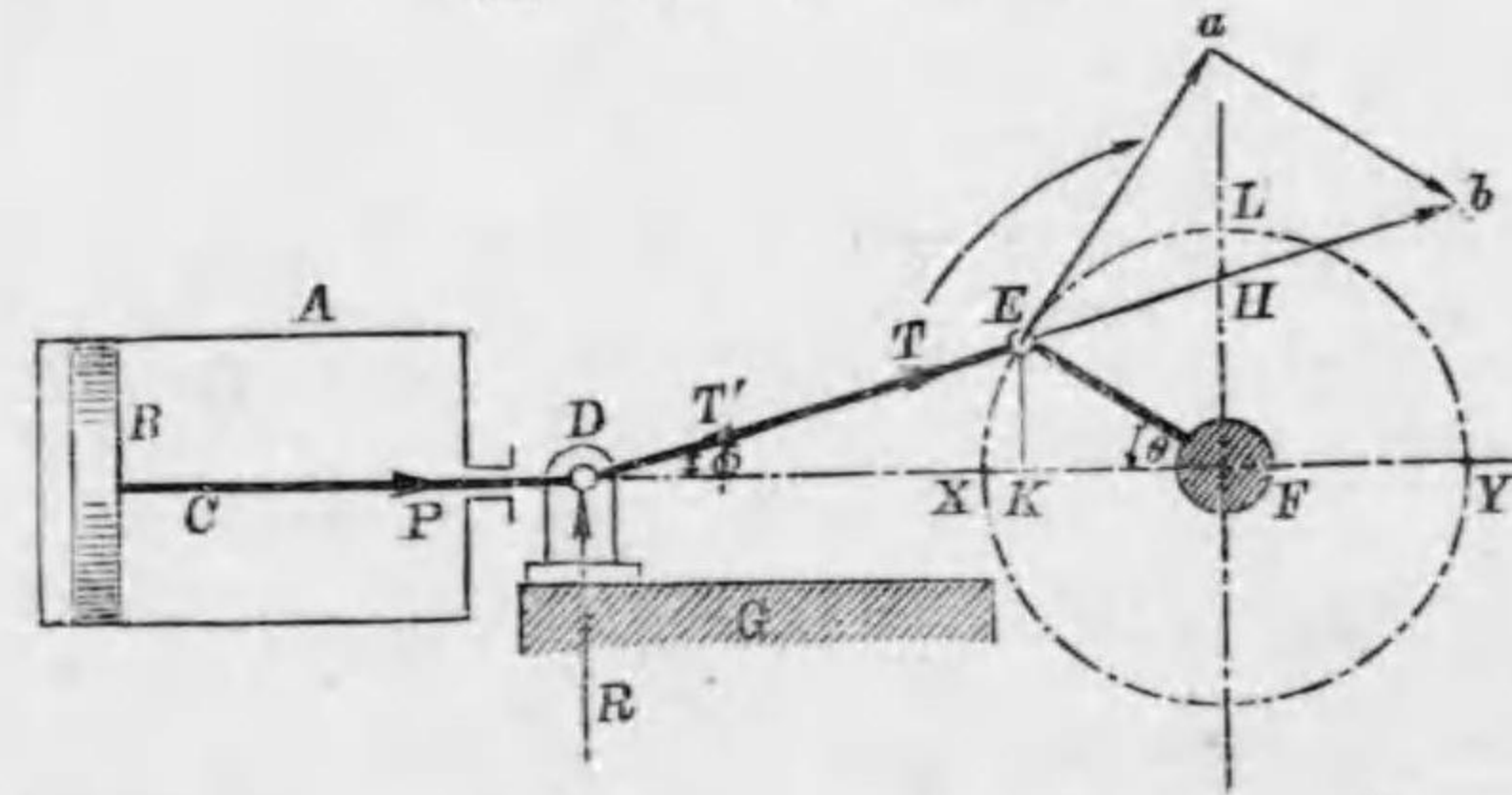
$$\text{絶對壓力} = 49.4 + 14.7 = 64.1 \text{ 磅/平方吋}$$

(附言) 壓力の大きさを云ひ表はすに、通常單位面積上に及ぼす壓力を以てす。故に壓力は毎平方吋何「磅」又は何噸と云ひ、此等を 磅/平方吋 、 噸/平方吋 など、略記する。氣壓(大氣の壓力のこと)及び汽壓(蒸汽の壓力のこと)は通例毎平方吋何「磅」を以てし、非常なる高壓力例へば水壓力の如きには時々毎平方吋何噸を以てす。殊に高壓力の場合には毎平方吋何氣壓を以てすることもある。1氣壓は毎平方吋約 15 「磅」である。毎平方呎の壓力

を用ふることは極く稀である。

30. 蒸気機關裝置 第四十三圖は、蒸気機關其他瓦斯機關、石油機關等に於て、「ピストン」の往復運動を「クランク」の回轉運動に變化せしむる裝置の略圖である。Aは「シリンダ」、Bは「ピストン」、Cは「ピストン」

第四十三圖



桿, DEは連桿, EFは「クランク」, Fは「クランク」軸, Dは「ピストン」桿と。

連桿とを連結する十字頭, Gは十字頭の導板である。今汽壓を毎平方吋 p 「ポンド」とし、「ピストン」の面積をA平方吋とすれば、「ピストン」を壓す汽壓の全量は Ap 「ポンド」である。之れを P とすれば P なる力が十字頭を右方に壓す。夫れが爲に連桿は T なる力を以て右方に壓される。然る時は、運動の第三法則によりて連桿には T に等しき且つ反對なる力 T' を生じて反對に十字頭を左方に壓す。即ち十字頭は、左方から P , 右方から T' なる力を以て壓される。然るに P と T' とは同一直線上にあらぬ故に、必ず第三の力

がなければ十字頭は釣合はぬ[24節]。此第三の力は導板から直角に上方に向つて作用する反働力 R である。斯くの如く P, T', R なる三力の作用によりて十字頭は釣合ひの有様にあるのである。此等三力は、力の三角形又はラミの定理を應用して夫々其大きさを求めることは容易である。

「ピストン」桿に加へらるゝ力 P の爲に連桿は T の力を以て右方に壓される。今 T を Eb なる「ベクトル」を以て表はし、之れを「クランク」 EF に直角及び平行なる二方向に分解する「ベクトル」算法を行ふ時は、 ab は「クランク」に沿ふて「クランク」を壓す力となり、 Ea は「クランク」を回轉する力となる。即ち $Ea \times FE$ は回轉「モーメント」又は「トルク」である。

十字頭の釣合ひを考ふるに、ラミの定理[25節]により角 EDF を ϕ とすれば、

$$\frac{T'}{\sin 90^\circ} = \frac{R}{\sin(180^\circ - \phi)} = \frac{P}{\sin(90^\circ + \phi)}$$

即ち $T' = \frac{R}{\sin \phi} = \frac{P}{\cos \phi}$

T と T' とは大きき相等しき故に、大きさのみを考ふれば

$$T = \frac{P}{\cos \phi}$$

EK を DF に垂直に引けば

$$\cos \phi = \frac{DK}{DE}$$

故に $T = P \times \frac{DE}{DK} \dots\dots\dots(a)$

次に角 EFD を θ とすれば

$$\text{角 } bEF = \theta + \phi$$

故に $\text{角 } bEa = 90^\circ - (\theta + \phi)$

故に $Ea = E' \cos bEa = Eb \cos [90^\circ - (\theta + \phi)]$
 $= Eb \sin(\theta + \phi)$

然るに $Eb = T$

故に $Ea = T \sin(\theta + \phi) = T(\sin\theta \cos\phi + \cos\theta \sin\phi)$
 $= T \left(\frac{EK}{FE} \times \frac{DK}{DE} + \frac{FK}{FE} \times \frac{EK}{DE} \right)$
 $= T \times \frac{EK(DK + FK)}{FE \times DE} = T \times \frac{EK \times DF}{FE \times DE}$

之れに (a) 式の値を代入すれば

$$Ea = P \times \frac{DE}{DK} \times \frac{EK \times DF}{FE \times DE} = P \times \frac{EK \times DF}{DK \times FE} \dots(b)$$

之れは「クランク」を回轉する力である。又「トルク」は $Ea \times FE$ なる故に、

$$\text{トルク} = P \times \frac{EK \times DF}{DK} \dots\dots\dots(c)$$

今、DE の延長線と DF に直角なる直線 FL との交點を H とすれば、三角形 DKE と三角形 DFH とは相似形なる故に、

$$\frac{DF}{DK} = \frac{FH}{EK}$$

又は $\frac{EK \times DF}{DK} = FH$

此値を (c) 式に代入すれば

$$\text{トルク} = P \times FH \dots\dots\dots(34)$$

從て 「クランク」を回轉する力 $= P \times \frac{FH}{FE} \dots(34a)$

即ち連桿が「クランク」を回轉する「トルク」は「ピストン」にかゝる全體の力と、FH との乘積を以て表はさる。然るに H は連桿の位置により變化する點であるから、「トルク」も亦時々刻々其大きさを變ずるものであることが判かる。例へば連桿の外端 E が X 及び Y の位置に来る時は、FH は零となる故に「トルク」も亦零となり、連桿と「クランク」とが直角となる位置に於ては、FH は最大となる故に此時は「トルク」は最大である。要するに連桿が「クランク」の回轉する圓の接線の方向に来る時の「トルク」は最大で他の位置に於ては總て之れよりは小である。

第五章 問 題

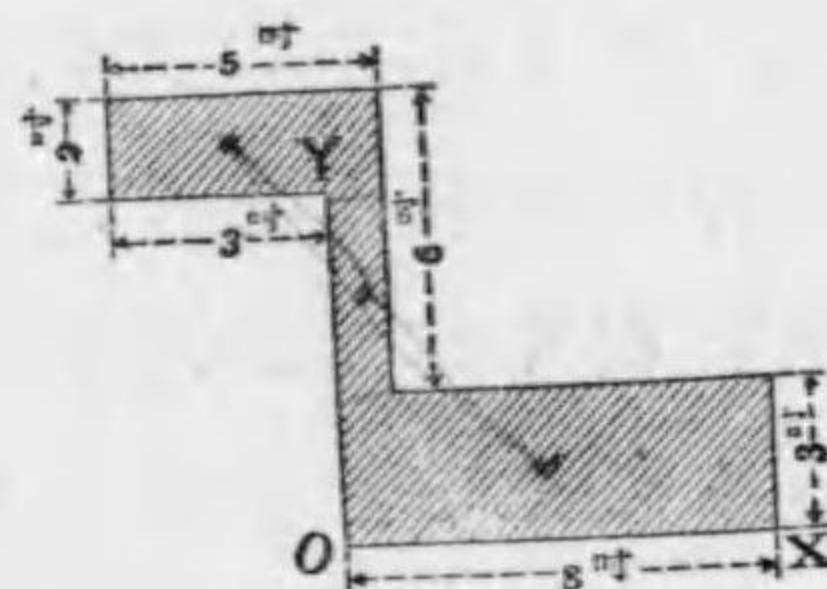
1. 12呎の距離にある二つの支柱を以て水平に支へられたる棒あり。此棒の上に左方の支柱より1.5,及び10呎の距離に、順次に7,6,及び9「ポンド」の重量を懸けたる時、支柱の反働力を求む。
2. 10呎の距離にある二つの支柱を以て水平に支へられたる棒の上に、2.3,及び5噸の三つの重量が一方の支柱より順次に3,4,及び8呎の距離に載せてある時、支柱の反働力を求む。
3. 弁の直径4吋、弁のみの重量20「ポンド」なる「おむし」安全弁あり。蒸汽の壓力が毎平方吋80「ポンド」となりたる時、弁が自然に開かるゝ様にせんには弁の上に何「ポンド」の重量を載すべきか。
4. 長さ14吋、重量4「ポンド」の断面一樣なる棒の一端に重量8「ポンド」の物體を吊り、此棒を水平の釣合ひにあらしめん爲の支柱の位置を求む。
5. 断面一樣にして重量5「ポンド」の棒の一端に10「ポンド」の重量を吊り、其重量より9吋を距る點に支柱を置きたるに水平の釣合ひを保ちたりと云ふ棒の長さを求む。

6. 長さ12呎の棒を垂直に立て、其頂點に繩を結び、之れを水平面と25度の角をなす方向に120「ポンド」の力を以て引き、他の繩を地面より5呎の高さに於て棒に結び、之れを水平の方向に引き、棒をして直立の位置を保たしめんとす。何「ポンド」の力を以て第二の繩を引くべきか。
7. 一端に蝶番ありて上下に回轉し得らるゝ長さ3呎の棒の他端に支柱を置きて棒を水平に支へ、蝶番ある端より21吋を距る點に、20「ポンド」の外力を棒と45度の角をなす方向に加ふる時は、蝶番及び支柱の反働力を求む。
8. 兩端を支柱にて支へたる長さ10呎の棒の一端より3呎の點に7噸の重量を置きたるものあり。左右支柱の反働力を等しからしめんには、別に19噸の重量を何れの點に置くべきか。
9. 壁に立て掛けたる長さ18呎、重量40「ポンド」の梯子あり。梯子の底點を壁の底より7呎を隔てゝ置く時は、地面及び壁の反働力の大きさ及び其方向を求む。但し壁は平滑にして摩擦なきものとし、梯子の重量は梯子の中央に働くものとすべし。
[附言、一摩擦なき時は反働力は其面に直角に働く]
10. 長さ底邊の長さ b , 短き底邊の長さ a , 高さ h な

る梯形の重心を求む。

11. 第四十四圖に示す平面形の重心を求む。

第四十四圖



第六章 摩擦

31. 摩擦 二物體相接觸せる場合に、相接する表面に於て、相互の運動を妨害し抵抗する力を生ずるものである。此現象を摩擦と云ひ抵抗する力を摩擦力と云ふ。摩擦は物體が運動を起さんとせずして只静止せる時は起らぬものであるが、少しにても運動を起さんとするか又は運動しつゝある物體には必ず作用する。言はゞ摩擦は運動に對して妨害を與ふる物體特有の性質である。而して静止せる物體が運動を起さんとする時に顯はれる摩擦を静摩擦と云ひ、運動しつゝある物體に作用する摩擦を動摩擦と呼ぶ。動摩擦は通例静摩擦よりは小さい。

静止せる物體が運動を起さんとすれば摩擦が作用するのであるから、運動を起させんには是非共摩擦力よりも大なる力を與へねばならぬ。摩擦力は外力の作用によりて初めて顯はれるものであるから、物體を運動せしめんとする力が小なれば摩擦力も從て小で、運動せしめんとする力が大となるに従ひ摩擦力も次第に大となる。然し摩擦力の大きさは物體の性質により限りあるもので、或る一定の大きさ以上には顯れぬ。此最大の摩擦力を極限摩擦と云ふ。故に物體に運動を起させんには、極限摩擦よりも大なる力を加へねばならぬ。又運動を繼續しつゝある物體は絶えず極限摩擦に打ち勝ちつゝ運動せねばならぬ。然らざれば摩擦の爲に速度は次第に減少し、終に静止する様になる。例へば機械類を運轉させんには、所要の仕事を成すに必要な力の外に極限摩擦に打ち勝つ丈けの力を餘分に與へねばならぬのである。

摩擦に関する法則を次に示す。何れも實驗上から得た結果である。

第一. 摩擦力は常に運動の方向に反對に作用し、且つ運動を起さんとする力と共に増加し、終に極限摩擦に達す。

第二、極限摩擦の大きさは物體の互に相接觸する表面の性質により異なる。

第三、極限摩擦の大きさは相接觸する表面に直角なる全壓力に正比例す。

第四、摩擦力の大きさは相接觸する表面の大小に關することなし。

第五、速度の大小に對し、摩擦力には大なる差なし。

以上の法則を綜合するに、 R を相接觸する表面に直角なる全壓力とし、 F を極限摩擦とすれば、

$$F \propto R$$

又は $F = \mu R \dots \dots \dots (35)$

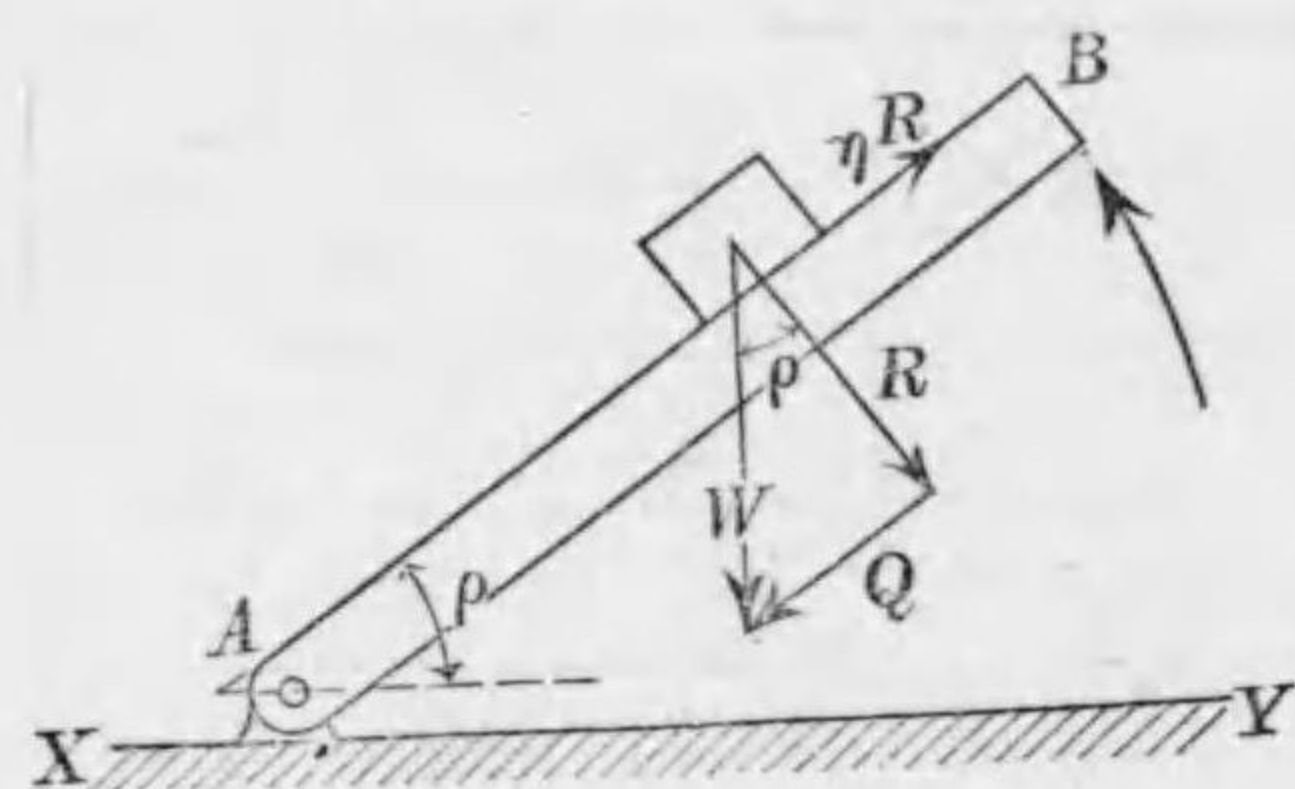
但し μ は相接觸する表面の性質によりて一定なる係數であつて、之れを摩擦係數と呼ぶ。静摩擦の摩擦係數は動摩擦の摩擦係數よりは通例小であるが速度の大小には餘り關係せぬ。又 F は常に運動を起さしめんとする外力の作用する方向に反對に働くものである。吾人の日常口にせる摩擦力とは極限摩擦のことである。第一表は重なる接觸面の極限摩擦の値を示したものである。

32. 摩擦角 第四十五圖に於て XY を水平面として AB を他の板とす。但し AB の一端 A は蝶番を

第一表、重なる接觸面の摩擦係數

| 相接觸する 材料の種類 | 接 觸 面 の 状 況 | 摩 擦 係 數 | |
|----------------|-------------|--------------|--------------|
| | | 静 摩 擦 | 動 摩 擦 |
| 木材と木材 | 乾燥せるとき | 0.3 乃至 0.7 | 0.20 乃至 0.48 |
| " | 石鹼水を漑ぎたるとき | 0.22 " 0.44 | 0.14 " 0.16 |
| " | 脂肪を塗りたるとき | 0.3 " 0.4 | 0.02 " 0.10 |
| 金屬と木材 | 乾燥せるとき | 0.6 | 0.20 " 0.62 |
| " | 脂肪を塗りたるとき | 0.1 | 0.10 " 0.16 |
| 金屬と金屬 | 乾燥せるとき | 0.15 乃至 0.24 | 0.15 " 0.24 |
| " | 時々注油するとき | 0.11 " 0.16 | 0.07 " 0.08 |
| " | 絶えず注油するとき | — | 0.04 " 0.06 |
| 革と木材 | 乾燥せるとき | 0.62 | 0.3 " 0.5 |
| " | 油を漑ぎたるとき | 0.13 | — |
| 革と金屬 | 乾燥せるとき | 0.62 | 0.56 |
| " | 濕潤せるとき | 0.80 | 0.36 |
| " | 脂肪を塗りたるとき | 0.27 | 0.23 |
| " | 油を漑ぎたるとき | 0.13 | 0.15 |
| 麻繩と金屬 | 乾燥せるとき | — | 0.20 乃至 0.34 |
| " | 脂肪を塗りたるとき | — | 0.15 |

第 四 十 五 圖



以て XY に固定し、B の端を動かして AB を XY に對し任意の角に傾け得るものとす。偕て板 AB の上に重さ W の物體を置き、板を傾ける時は板の面に直角及び平行なる二方向に於ける W の分力の内、直角分力 R は相接觸する表面に直角なる壓力となり、平行分力 Q は板の面に沿ふて物體に運動を起さんとする力となる。此力 Q は板を傾けること大なる程大なる値となることは見易きことである。然るに摩擦の性質として運動を起さしめんとする力 Q が大となるに従ひ摩擦力も次第に大となるが、極限摩擦よりも大なる摩擦力は起らぬのであるから、Q が極限摩擦よりも小なる間は物體は運動を起さぬ。然し板を傾くること次第に多くなり、極限摩擦に Q が等しくなりたる瞬間は、即ち物體が將に運動を初めんとする瞬間であつて、斯かる瞬間に於ける水平面 XY と板との間の角 BAY を摩擦角と云ふ。今角 BAY を ρ とすれば、W と R との間の角も亦 ρ であるから

$$R = W \cos \rho$$

及び $Q = W \sin \rho$

摩擦係數を μ とし極限摩擦を F とすれば、

$$F = \mu R = \mu W \cos \rho$$

然るに運動を初めんとする瞬間即ち ρ が摩擦角である場合には、

$$Q = F$$

故に $W \sin \rho = \mu W \cos \rho$

仍て $\mu = \frac{\sin \rho}{\cos \rho} = \tan \rho \dots \dots \dots (36)$

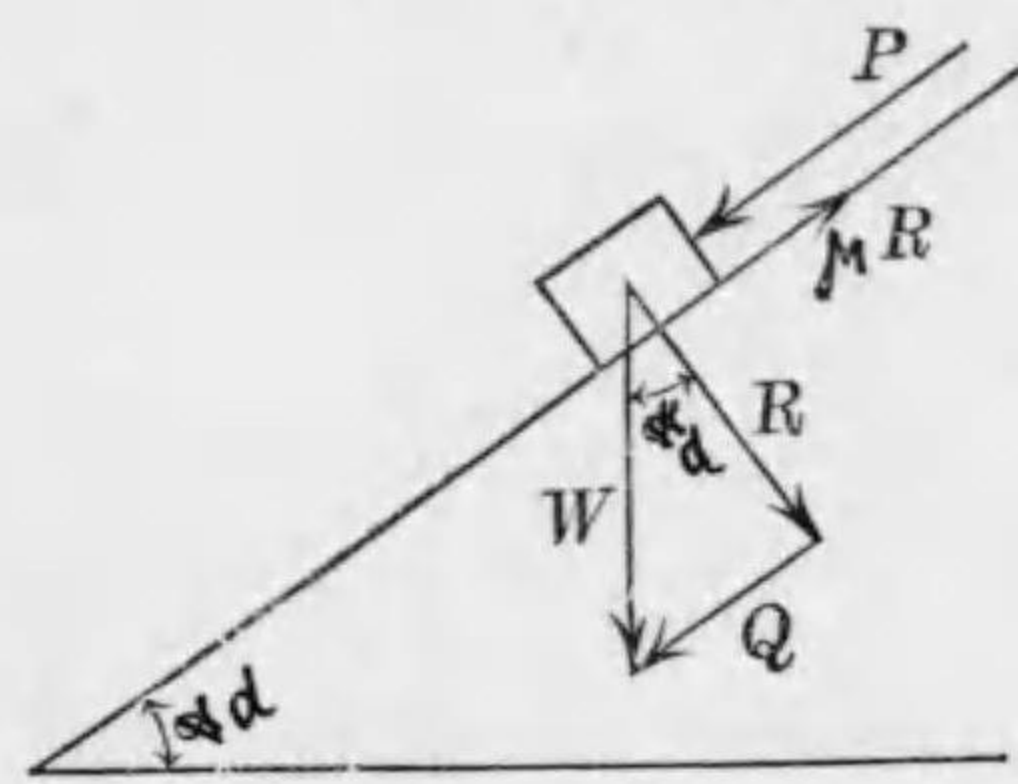
此結果は、摩擦角の正切は摩擦係數に等しきことを表明するものである。

33. 斜面上物體を動かすに要する力、斜面の應用は機械構造上割合に多く、甚だ必要なるものゝ一である故に、種々の場合について稍々詳しく述べやう。

第一、斜面に平行なる外力を以て、斜面に沿ふて物體を押し卸るす場合。

斜面の傾角が摩擦角よりも大なる時は、斜面上の物體は自然に落下するから落下せしめん爲に他の力を加へる必要はない。然し傾角が摩擦角よりも小なる時は物體は運動を起さぬから、落下せしめんには他の力を與へねばならぬ。然らば幾何の力を

第四十六圖



斜面に平行に與へれば
落下せしめ得るか云
ふに、第四十六圖に於て
傾角を α とすれば、前節
に述べた如く落下せし
めんとする力 Q は $W \sin \alpha$
であつて摩擦力は $\mu R =$
 $\mu W \cos \alpha$ である。此内 Q は斜面に沿ふて下方に働き、
 μR は之れと反對に斜面に沿ふて上方に働く。故
に斜面に沿ふて押し卸ろすに要する力を P とすれ
ば、

$$P = \mu R - Q = \mu W \cos \alpha - W \sin \alpha$$

$$= W(\mu \cos \alpha - \sin \alpha)$$

摩擦角を ρ とすれば $\mu = \tan \rho$ である故に、

$$P = W(\tan \rho \cos \alpha - \sin \alpha) = W \left(\frac{\sin \rho}{\cos \rho} \cos \alpha - \sin \alpha \right)$$

$$= W \frac{\sin \rho \cos \alpha - \cos \rho \sin \alpha}{\cos \rho}$$

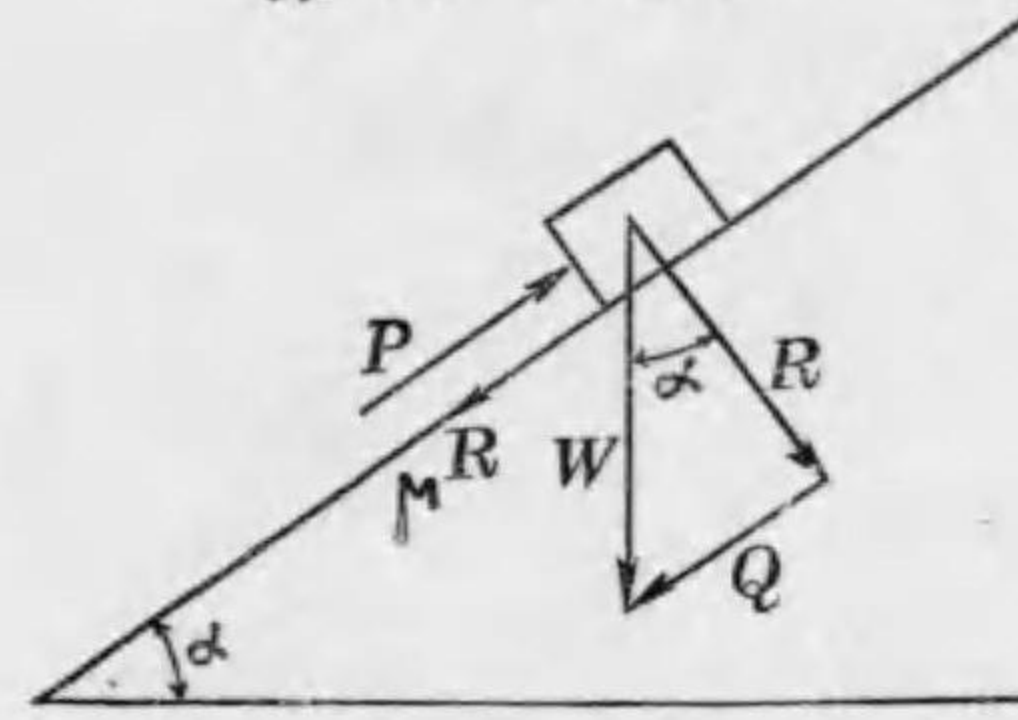
故に $P = \frac{W}{\cos \rho} \sin(\rho - \alpha) \dots \dots \dots (37)$

此結果に於て、若し $\alpha = \rho$ となる時は $P = 0$ となり、又
 $\alpha = 0$ なる時、即ち斜面が水平である時には $P = W \tan \rho$
 $= \mu W$ となる。無論斯くあるべき筈である。

第二、斜面に平行なる外力を以て、斜面に沿ふて

物體を押し上げる場合。

第四十七圖



第四十七圖に於て見
る如く、此場合には Q と
 μR とは何れも斜面に沿
ふて下方に働くことゝ
なるから、押し上げるに
要する力を P とすれば、

$$P = \mu R + Q = \mu W \cos \alpha + W \sin \alpha$$

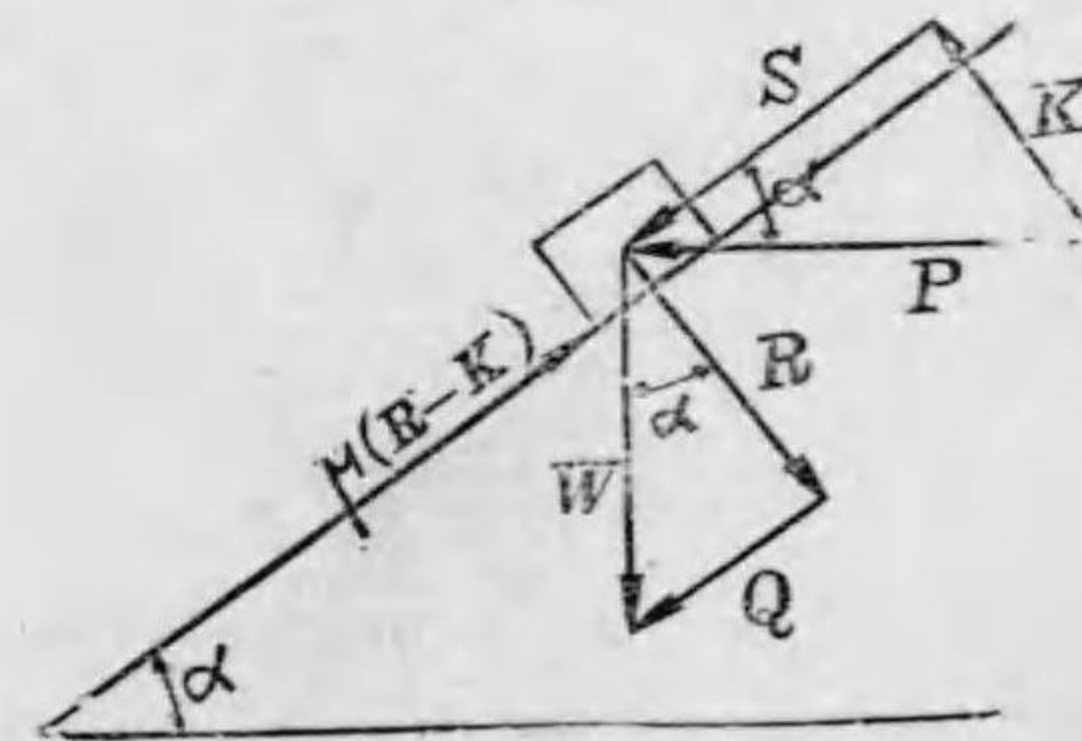
$$= W(\mu \cos \alpha + \sin \alpha) = W(\tan \rho \cos \alpha + \sin \alpha)$$

$$= W \left(\frac{\sin \rho}{\cos \rho} \cos \alpha + \sin \alpha \right) = W \frac{\sin \rho \cos \alpha + \cos \rho \sin \alpha}{\cos \rho}$$

故に $P = \frac{W}{\cos \rho} \sin(\rho + \alpha) \dots \dots \dots (38)$

第三、水平なる外力を以て、斜面に沿ふて物體を
押し卸ろす場合。

第四十八圖



第四十八圖に於て
押し卸ろすに要する
水平の外力を P とし、
斜面に平行及び直角
の二方向に於ける P
の分力を K 及び S とす
れば、 S は斜面に沿ふ

て物體を卸ろす力となり、 K は斜面に直角に物體を

斜面より離さんとする力となる。故に接觸面の壓力は減じて $R-K$ となり従て摩擦力は $\mu(R-K)$ となる。之れが外力 S に常に反對に働くのであるから、

$$S = \mu(R-K) - Q$$

然るに $R = W \cos \alpha$; $Q = W \sin \alpha$; $K = P \sin \alpha$;

$$S = P \cos \alpha; \mu = \tan \rho$$

故に $P \cos \alpha = \tan \rho (W \cos \alpha - P \sin \alpha) - W \sin \alpha$

之れを書き直ほすと

$$P(\cos \alpha + \tan \rho \sin \alpha) = W(\tan \rho \cos \alpha - \sin \alpha)$$

$$P\left(\cos \alpha + \frac{\sin \rho}{\cos \rho} \sin \alpha\right) = W\left(\frac{\sin \rho}{\cos \rho} \cos \alpha - \sin \alpha\right)$$

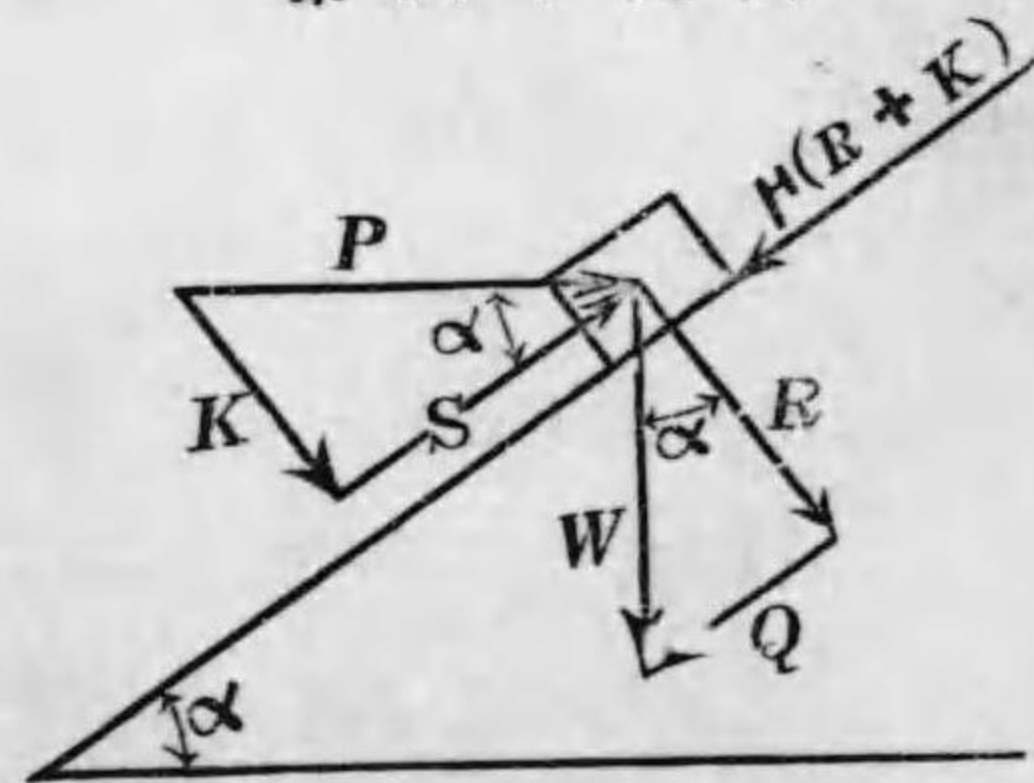
$$P \frac{\cos \rho \cos \alpha + \sin \rho \sin \alpha}{\cos \rho} = W \frac{\sin \rho \cos \alpha - \cos \rho \sin \alpha}{\cos \rho}$$

$$P \cos(\rho - \alpha) = W \sin(\rho - \alpha)$$

$$P = W \frac{\sin(\rho - \alpha)}{\cos(\rho - \alpha)}$$

故に $P = W \tan(\rho - \alpha) \dots \dots \dots (39)$

第四、水平なる外力を以て、斜面に沿ふて物體を
第四十九圖 押し上げる場合。



此場合には Q と摩擦力とは同方向になるから、 S は Q と摩擦力との和に等しく、且つ接觸面の壓力は

$R+K$ となる事、總て第四十九圖によりて明白である。仍て

$$S = \mu(R+K) + Q$$

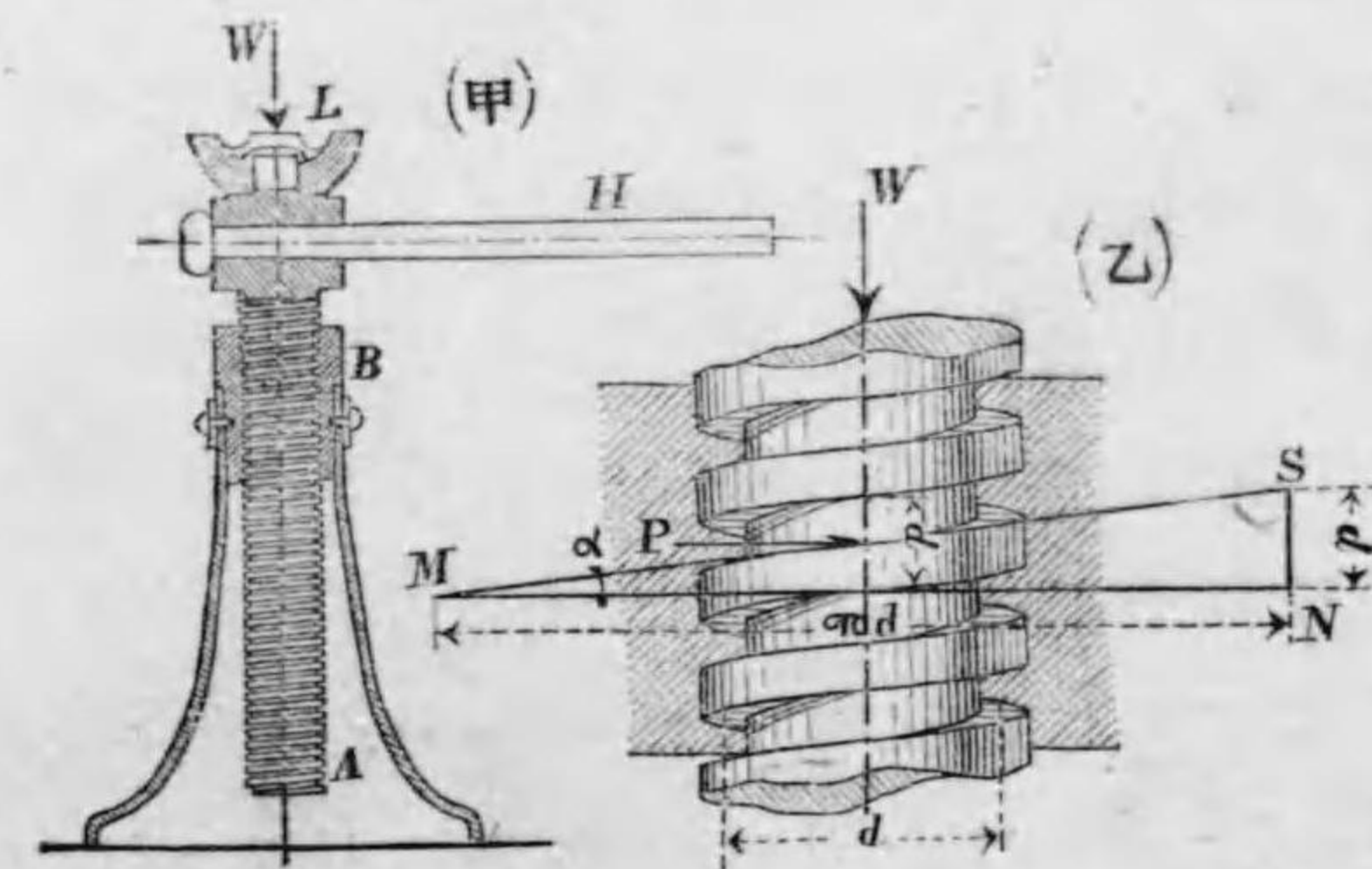
或は $P \cos \alpha = \tan \rho (W \cos \alpha + P \sin \alpha) + W \sin \alpha$

第三の場合と同様の計算を行ふ時は最後に次の結果を得。

$$P = W \tan(\rho + \alpha) \dots \dots \dots (40)$$

34. 「ねぢ-ジャック」 第五十圖(甲)は「をねぢ」Aが「め

第五十圖



ねじ」Bに
篋まりて
運動し、荷
物の揚げ
卸ろしに
用ゐる「ね
ぢ-ジャッ
ク」と呼ぶ
機械の構

造を示したものである。Hなる把手を廻せば「をねぢ」が廻り、其作用によりてLなる臺の上に載せてある荷物が揚げ卸ろしされる仕組みである。(乙)圖は「めねぢ」と「をねぢ」との作用を明示せん爲に、「ねぢ」の一部を別に大きく示したものである。

倍て紙片にて三角形MNSを作り、底邊MNを水平に置き、之を他の丸棒に巻き付ける時は、斜邊MSは丁度「ねぢ山」を形作る。或は圖に示す如き「ねぢ」であるならば、四角な細長き棒を水平に α 角丈け傾けて他の垂直な丸棒のまわりに巻き付ける時は丁度「ねぢ山」が出来る。何れの場合にも棒の軸に沿ふて測つた、相隣る二つの「ねぢ山」の間の中心距離を刻みと云ふ。故に「ねぢ棒」の一回轉する毎に「ねぢ棒」は其軸の方向に刻みに等しき距離丈け動くのである。(但し二重「ねぢ」ならば刻みの二倍、三重「ねぢ」ならば刻みの三倍を動く。圖に示すは一重「ねぢ」である。)

今「ねぢ山」の平均直徑を d とすれば、其周囲の長さは πd であるから、底邊MNが πd の長さを有するMNSなる三角形の紙片を丸棒に巻き付ければ、丁度一と巻きの「ねぢ」が出来る。其時此三角形の高さNSは刻みとなる譯である。又反對に一と巻きの「ねぢ」を一平面上に廣げたと假定すれば、底邊の長さ πd にして高さ刻みに等しき三角形MNSを得る筈である。夫故「ねぢ」は斜面の一種である事が直ぐに知られるであらう。而して角SMNは「ねぢ」が「ねぢ棒」の軸に對して傾ける角を示すものであつて、斜面の傾角と同一のものである。斯様に「ねぢ」は斜面を丸棒に巻

き附けたと見做さるべきもので一種の斜面であるから、斜面に関する總ての理論は「ねぢ」に其儘應用さるべき筈である。

倍て「ねぢ棒」を垂直に立て、MNを水平の方向とすれば「ねぢ棒」に荷物Wがかかる時、「ねぢ山」の平均直徑の一端に、直角に働く水平の力Pを以て「ねぢ棒」を廻はし、Wを押し上げる關係は、丁度前節第四の場合に該當する。依て公式(40)により、PとWとは次の式を以て表はさる。

$$P = W \tan(\rho + \alpha)$$

但し ρ は摩擦角、 α は傾角即ち角SMNである。此式を書き直ほす時は、

$$P = W \frac{\tan \rho + \tan \alpha}{1 - \tan \rho \tan \alpha}$$

或は刻みを p にて表はせば

$$\tan \alpha = \frac{NS}{MN} = \frac{p}{\pi d}; \tan \rho = \mu \text{ 即ち摩擦係數}$$

$$\text{故に} \quad P = W \frac{\mu + \frac{p}{\pi d}}{1 - \frac{\mu p}{\pi d}} = W \frac{\mu \pi d + p}{\pi d - \mu p} \dots \dots \dots (41)$$

若し摩擦なしと假定すれば $\mu = 0$ となるから、

$$P = W \frac{p}{\pi d}$$

となるが、實際摩擦なきことはあり得べからざることである。

「ねぢ」棒の一回轉毎に平均直径の一端は πd なる變位をなす。夫故

$$\text{一回轉する時の仕事} = P \cdot \pi d = W \frac{\mu \pi p + p}{\pi d - \mu p} \pi d$$

従て n 回轉する時の仕事の全量は之れの n 倍である。

次に「ねぢ」棒にかゝる荷物 W を「ねぢ」山の平均直径の一端に、直角に働く水平の力 P を以て、「ねぢ」棒を廻はして W を卸ろす場合であるならば、前節第三の場合に該當する故に、公式(39)より

$$P = W \tan(\rho - \alpha)$$

又は
$$P = W \frac{\tan \rho - \tan \alpha}{1 + \tan \rho \tan \alpha}$$

前と同一の計算により

$$P = W \frac{\mu \pi d - p}{\pi d + \mu p}$$

若し此場合に P が負號の値となれば、力 P を加へずとも「ねぢ」棒は自然に廻はつて W は自然に降りる譯である。而して W が自然に降りるか降りざるかの界目は P が零なる時である。然るに P が零なるか或は負號の値である爲には、上式を見て判断し得らるゝ如く次の關係があらねばならぬ。即ち

$$\tan \rho - \tan \alpha \leq 0$$

又は
$$\mu \pi d - p \leq 0$$

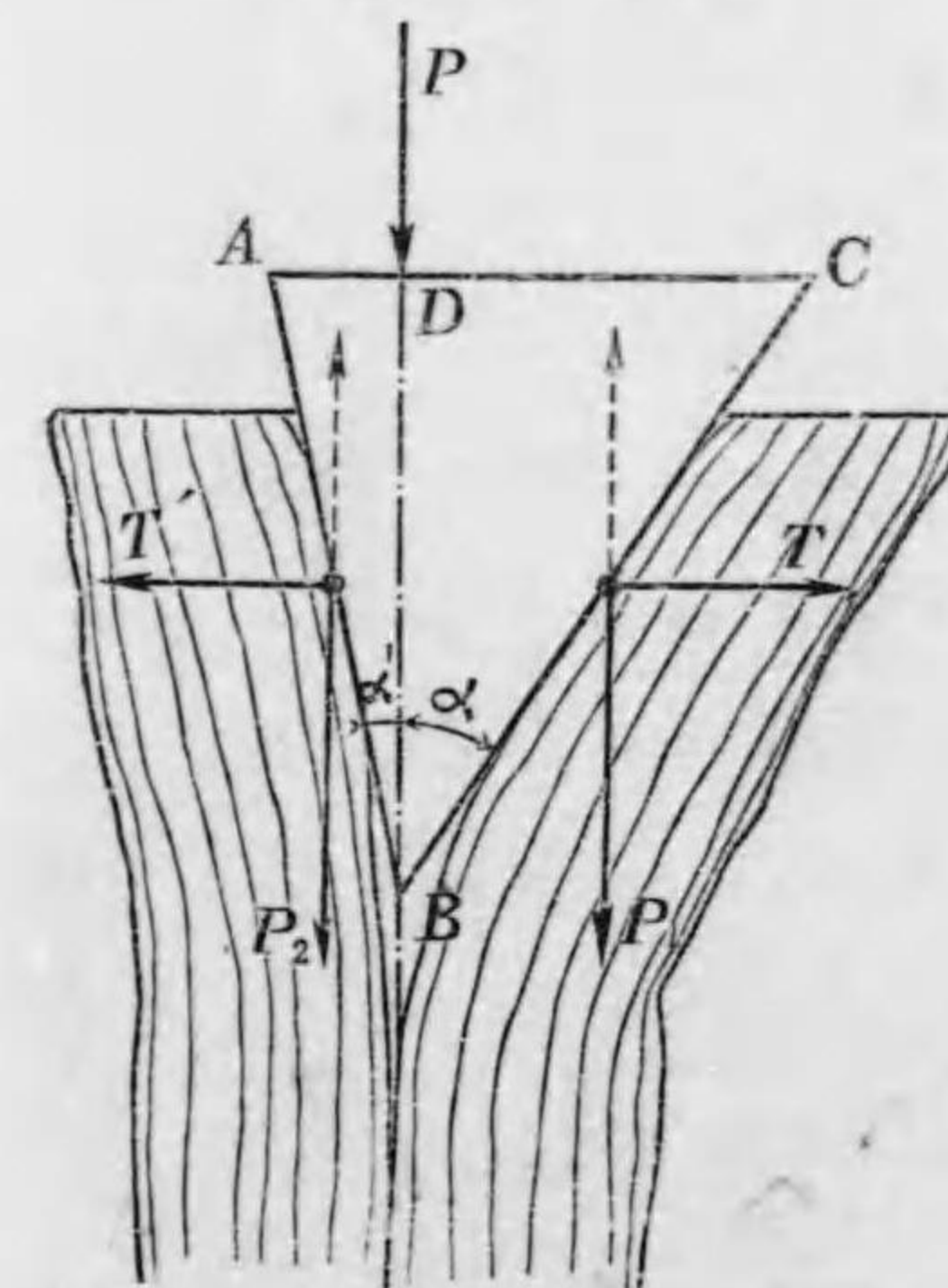
或は
$$\tan \rho \leq \tan \alpha \quad \text{即ち} \quad \alpha \geq \rho$$

又は
$$p \geq \mu \pi d.$$

即ち「ねぢ」の傾角 α が摩擦角よりも大なる時、又は「ねぢ」山の刻みが $\mu \pi d$ よりも大なる時は、「ねぢ」棒は自然に廻はつて荷物は自然に降りる。此關係は實際に於て甚だ重要な事柄である。

以上の計算に於て若し「ねぢ」が二重「ねぢ」ならば p の代はりに $2p$ を置き、三重「ねぢ」ならば $3p$ を置くべし。

35. 楔 第五十一圖は楔を以て木を割る様な場合の楔の作用を示した



もの、亦斜面の一の應用である。今 ABC を楔とし、DB を AC に直角なる楔の軸とし、角 DBC を α 、角 DBA を α' とす。俵て楔の頭に外力 P を加へて楔を木の裂口に押し入れる時は、 P は AB と CB との面に於て P_1 及び P_2 として働き、木

は T 及び T' なる壓力を以て押し廣げらる。今 DB を界目とし ABD と CBD なる二つの楔に分けたと考へ、此等各々の楔について力の働く有様を精細に

観察する時は、丁度第33節第四の場合に該當することが判かる、依て公式(40)を應用すれば、

$$\text{CBDなる楔に於ては } P_1 = T \tan(\rho + \alpha)$$

$$\text{ABDなる楔に於ては } P_2 = T' \tan(\rho + \alpha')$$

然るに物體釣合ひの第一條件 [27節] により、DBとACとを直交する二つの軸と考へれば、

$$T = T' \quad \text{及び} \quad P_1 + P_2 = P$$

$$\text{故に } P_1 = T \tan(\rho + \alpha)$$

$$\text{及び } P_2 = T' \tan(\rho + \alpha')$$

$$\text{而して } P = P_1 + P_2 = T [\tan(\rho + \alpha) + \tan(\rho + \alpha')] \dots \dots (42)$$

若し楔の形が二等邊三角形であるならば、 $\alpha = \alpha'$ となるから上式は次の如くなる。

$$P = 2T \tan(\rho + \alpha) \dots \dots (42a)$$

又若し楔の形が直角三角形であるならば、 α と α' との内何れか零になるから、假りに α' を零とすれば(42)式は次の如くなる。

$$P = T [\tan(\rho + \alpha) + \tan \rho]$$

或は摩擦係数を μ とすれば、 $\tan \rho = \mu$ であるから

$$P = T [\tan(\rho + \alpha) + \mu] \dots \dots (42b)$$

以上は楔を押し込む場合であるが木の中に挟まれる楔を抜き取る場合であるならば、TとT'との向きは變はらぬが、 P_1 と P_2 とは第五十一圖に點線で示

した如く向きは前と反對になり、力の働く有様が丁度第33節第三の場合に該當する様になる。依て公式(39)を應用すれば、

$$\text{CBDなる楔に於ては } P_1 = T \tan(\rho - \alpha)$$

$$\text{ABDなる楔に於ては } P_2 = T \tan(\rho - \alpha')$$

$$\text{故に } P = P_1 + P_2 = T [\tan(\rho - \alpha) + \tan(\rho - \alpha')] \dots \dots (43)$$

若し二等邊三角形の楔ならば、 $\alpha = \alpha'$ となるから

$$P = 2T \tan(\rho - \alpha) \dots \dots (43a)$$

若し直角三角形の楔ならば、 $\alpha' = 0$ となるから

$$P = T [\tan(\rho - \alpha) + \mu] \dots \dots (43b)$$

公式(43)に於て、 $\tan(\rho - \alpha) + \tan(\rho - \alpha')$ が零か又は負であればPは零又は負となるから、楔は外力を加へずとも自然に抜ける。尙ほ詳しく調べて見るに、

$$\tan(\rho - \alpha) + \tan(\rho - \alpha') \geq 0$$

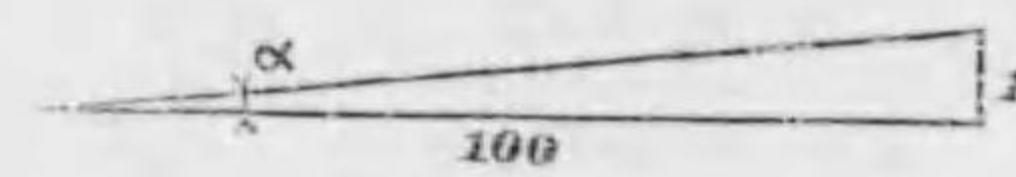
$$\tan(\rho - \alpha) \geq \tan(\alpha' - \rho)$$

$$\text{故に } \rho - \alpha \geq \alpha' - \rho$$

$$\text{或は } 2\rho \geq \alpha + \alpha' \quad \text{又は} \quad \frac{\alpha + \alpha'}{2} \geq \rho$$

$\alpha + \alpha'$ は楔の尖端の角である。即ち如何なる形の楔に於ても楔の尖端の角の半分が摩擦角よりも大ならば、楔は外力を加へずとも自然に抜ける。此の關係は第34節の「ねぢ-ジャック」に於て求めた結果と甚だよく似て居る。

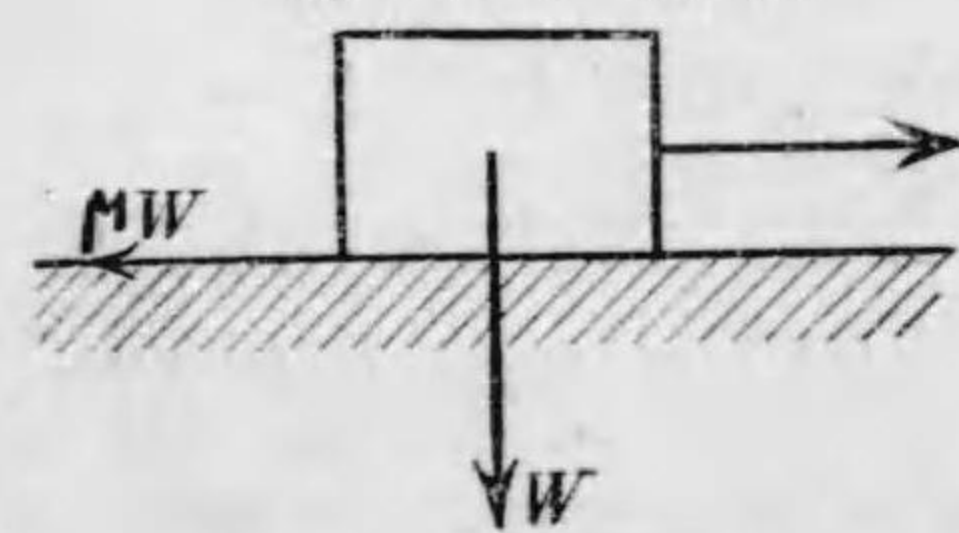
第五十二圖



土地の傾斜、其他一般に斜面の勾配を云ひ表はすに通例 $\frac{1}{100}$ の勾配又は1「イン」100の勾配など云ふ。此の意味は二點間の水平距離100について1丈けの昇り又は降りの意味す(第五十二圖)。故に傾角を α とすれば $\tan \alpha = \frac{1}{100}$ であることを斯く云ふのである。其他推して知ることを得やう。

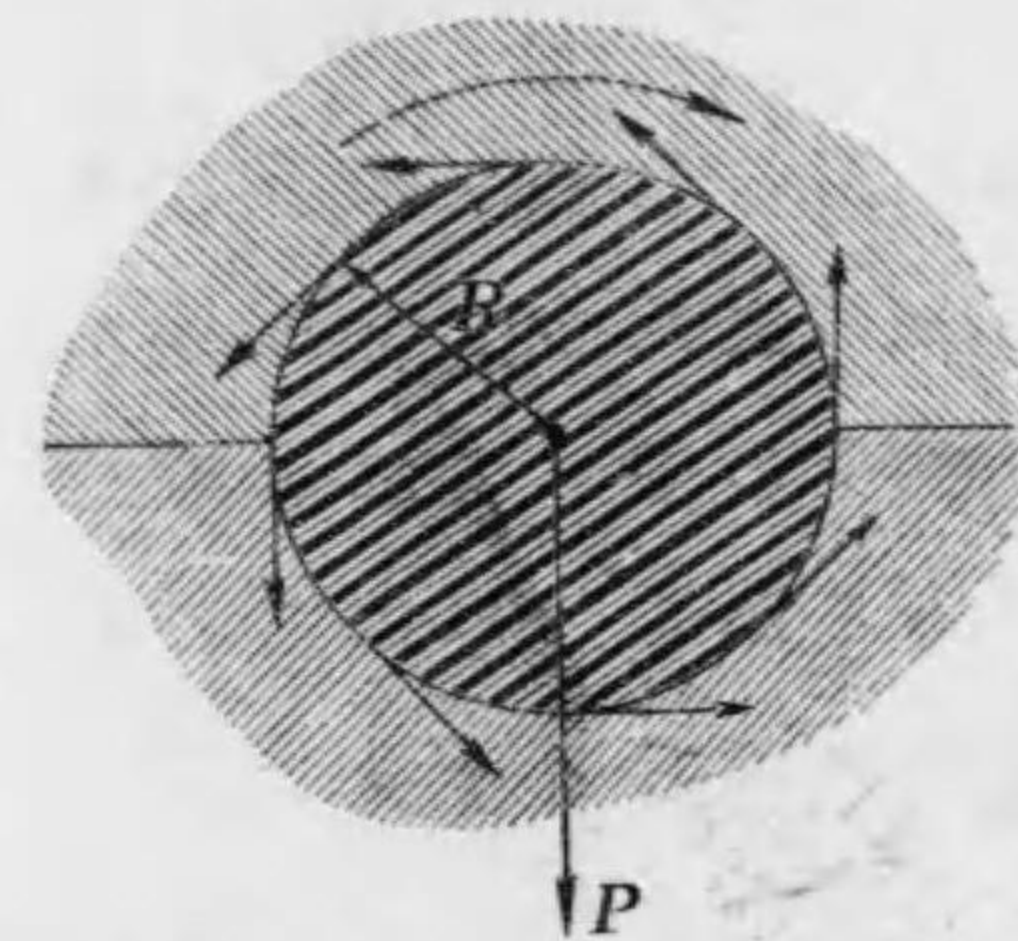
36. 摩擦により失はるゝ仕事及び効率 物體に力を加へて運動せしめんとすれば、摩擦力が必ず反對に働いて運動の妨害をなす。故に夫れにも係らず運動せしむる爲には、有用なる仕事の外に摩擦力に打ち勝つ爲の仕事に餘計に成さねばならぬ。是即ち摩擦の爲に無益に失はれる仕事であつて、其大さは無論摩擦力の働く方向に於ける變位の量と摩擦力との乗積に等しいのである。例へば第五十三圖に於て重量 W 「ポンド」の物體を水平面内に動かす

第五十三圖



とすれば、必ず μW 「ポンド」の摩擦力が反對に働くから、1呎を動かしたとすれば、摩擦により費されたる仕事は μW 呎

第五十四圖



「ポンド」である。又第五十四圖の如く圓錐形の軸が軸承の中て回轉する時、外力 P 「ポンド」を軸承面に直角に受けるとすれば、軸と軸承とが相接觸する面に於て必ず摩擦力が回轉の反對の

向きに起り、其全量は無論 μP 「ポンド」である。故に此場合摩擦により失はるゝ仕事は $M\theta$ である[22節]。但し M は軸の中心に對する摩擦力の「モーメント」、 θ は軸の回轉した角を弧度即ち「レヂアン」で表はしたものである。故に軸の半径を R 呎とすれば、

$$M = \mu PR^{\text{ポンド}}$$

之れを公式(26)に代入すれば、

$$\text{工程} = \frac{2\pi N \cdot \mu PR}{33,000} \text{馬力}$$

之れは摩擦の爲め無益に失はれる工程を馬力で表はしたものである。

物體に與へられたる仕事の一部は摩擦の爲めに失はれるのであるから、物體の成す有用な仕事の量は常に與へたる仕事の大さよりも少ない。而して與へたる仕事の大さに對し、物體の成した有用な仕

事の割合を其の効率と呼ぶ。之れを式で示せば、

$$\text{効率} = \frac{\text{成した有用な仕事}}{\text{受け取りたる仕事}}$$

受け取りたる仕事は成した有用な仕事と摩擦に費されたる仕事との和に等しい。夫故少しも摩擦がなければ効率は1となるが多少の差はあれど摩擦は常に必ず存在するものであるから効率は常に1よりも小なる値となる。例へば「ねぢジャック」を以て云へば、「ねぢ」棒の一回轉毎にWなる物體は刻みに等しき距離p丈け押し上げられる。依て此場合の有用な仕事はWpで、受け取りたる仕事はPπdである[34節参照]。故に

$$\text{効率} = \frac{Wp}{P\pi d}$$

然るに $p = \pi d \tan \alpha$, $P = W \tan(\rho + \alpha)$

$$\text{故に 効率} = \frac{W\pi d \tan \alpha}{W \tan(\rho + \alpha) \pi d} = \frac{\tan \alpha}{\tan(\rho + \alpha)} \dots (44)$$

或は $P = W \frac{\mu \pi d + p}{\pi d - \mu p}$ であるから、

$$\text{効率} = \frac{Wp}{W \frac{\mu \pi d + p}{\pi d - \mu p} \pi d} = \frac{p(\pi d - \mu p)}{\pi d(\mu \pi d + p)} \dots (44a)$$

此等は「ねぢ」の効率に關する公式である。

例一、重量11「ポンド」の鐵塊を水平なる木製の床の上に滑らすに1.7「ポンド」の水平力を要すと云ふ。摩擦係数を求む。

解 $P = \mu W$ 又は $\mu = \frac{P}{W}$

故に $\mu = \frac{1.7}{11} = 0.155$

例二、水平面に30度の傾斜をなす斜面上に重量15「ポンド」の物體を引き上げんには、何「ポンド」の水平力を要するか。但し摩擦係数を0.25とす。

解、公式(40)より

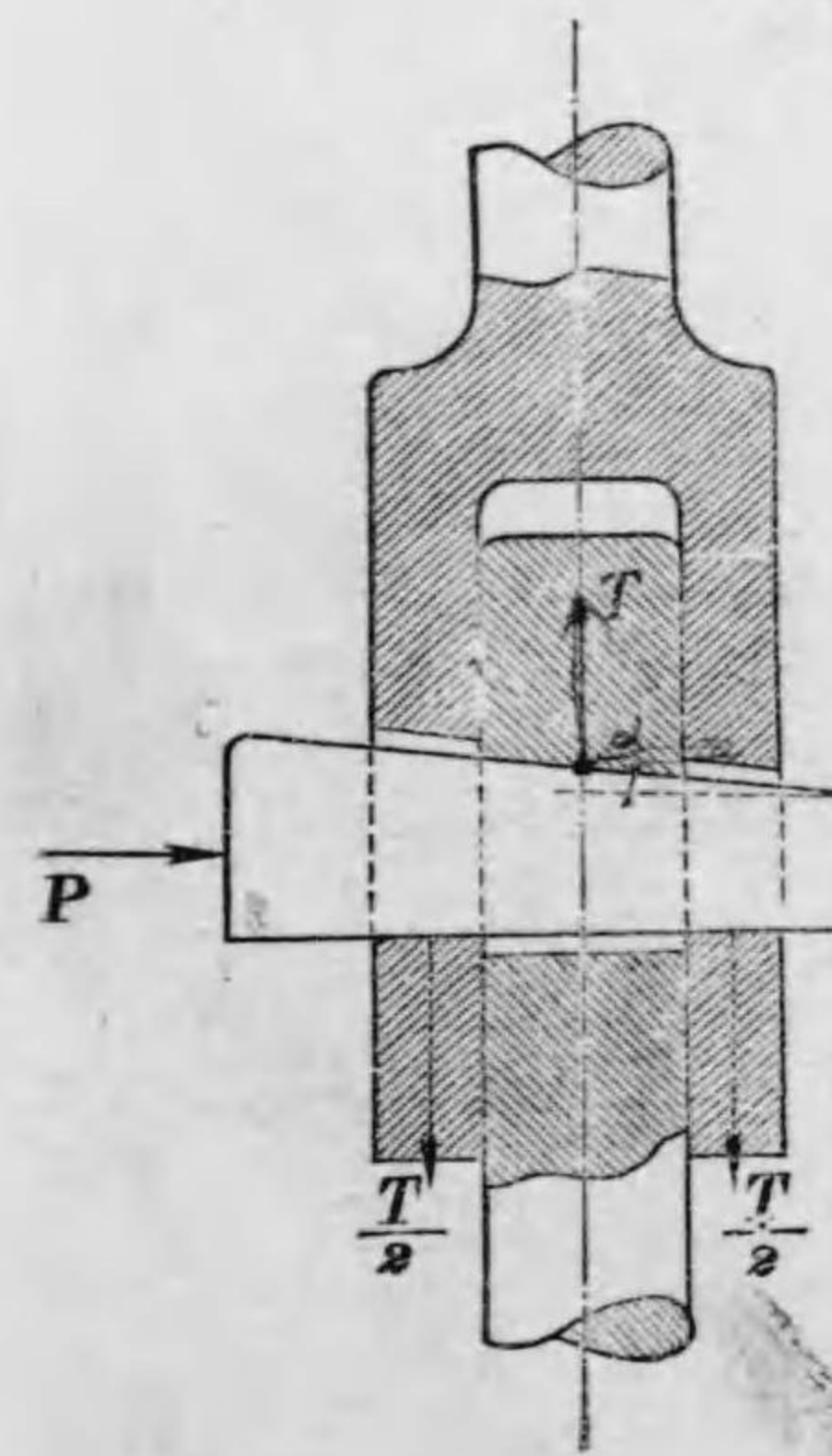
$$P = W \tan(\rho + \alpha)$$

但し $\tan \rho = \mu = 0.25$. 故に $\rho = 14^\circ$

$$\text{依て } P = 15 \tan(14^\circ + 30^\circ) = 15 \tan 44^\circ$$

$$= 15 \times 0.966 = 14.5 \text{「ポンド」}$$

第五十五圖 例三、第五十五圖は機械各部に屢々用ゐられる楔接手である。



今楔の勾配を $\frac{1}{8}$ とし、600「ポンド」の力Pを加へて楔を押し込む時は、何「ポンド」の壓力Tを生ずるか。但しTはPと直角にして、摩擦係数を0.2とす。

解、楔の形が直角三角形の一部である故に、公式(42b)より、

$$P = T [\tan(\rho + \alpha) + \mu]$$

或は $T = \frac{P}{\tan(\rho + \alpha) + \mu}$

然るに $P = 600^{\text{キロ}}^{\text{フ}}$

$$\tan \alpha = \frac{1}{8} \quad \text{故に } \alpha = 7^\circ 8'$$

$$\mu = 0.2 \quad \text{故に } \tan \rho = 0.2, \quad \rho = 11^\circ 19'$$

故に $T = \frac{600}{\tan(11^\circ 19' + 7^\circ 8') + 0.2} = \frac{600}{\tan 18^\circ 27' + 0.2}$
 $= \frac{600}{0.334 + 0.2} = \frac{600}{0.534} = 1,120^{\text{キロ}}^{\text{フ}}$

例四、前問の楔を抜き取るには何「ポンド」の力を要すか。

解、公式(43b)により

$$\begin{aligned} P &= T [\tan(\rho - \alpha) + \mu] \\ &= 1120 [\tan(11^\circ 19' - 7^\circ 8') + 0.2] \\ &= 1120 [\tan 4^\circ 11' + 0.2] \\ &= 1120 [0.073 + 0.2] \\ &= 1120 \times 0.273 = 306^{\text{キロ}}^{\text{フ}} \end{aligned}$$

例五、第五十圖に示す「ねぢ-ジャック」を以て3噸の重量ある荷物を押し上げんとするには、「ねぢ」の平均直径の一端に働く何噸の力を要すか。又其効率を問ふ。但し平均直径は2吋にして「ねぢ」の刻みは $\frac{1}{2}$ 吋、摩擦係数は0.02とす。

解、 $P = W \frac{\mu \pi d + p}{\pi d - \mu p} = 3 \times \frac{0.02 \times 3.14 \times 2 + \frac{1}{2}}{3.14 \times 2 - 0.02 \times \frac{1}{2}}$

$$= 3 \times \frac{0.626}{6.27} = 0.299^{\text{キロ}}^{\text{フ}}$$

又 効率 $= \frac{p(\pi d - \mu p)}{\pi d(\mu \pi d + p)} = \frac{\frac{1}{2} \times 3.14 \times 2 - 0.02 \times \frac{1}{2}}{3.14 \times 2(0.02 \times 3.14 \times 2 + \frac{1}{2})}$
 $= \frac{3.135}{3.93} = 0.798.$

即ち受け取りたる仕事の100分中79.8分は有用なる仕事となり、残りの20.2分は摩擦の爲めに失はるゝのである。

又若し同じ重量を卸す場合ならば、

$$\begin{aligned} P &= W \frac{\mu \pi d - p}{\pi d + \mu p} = 3 \times \frac{0.02 \times 3.14 \times 2 - \frac{1}{2}}{3.14 \times 2 + 0.02 \times \frac{1}{2}} \\ &= 3 \times \frac{-0.374}{6.29} = -0.178^{\text{キロ}}^{\text{フ}} \end{aligned}$$

Pは負號の値となつたから荷物は自然に降る。自然に降るのを止めるには、平均直径の一端に0.178噸の力を加へねばならぬ。

例六、3噸の重量を受け毎分80回轉をなす直径6吋の軸を支ふる軸承あり。摩擦係数が0.012ならば、摩擦に抵抗する爲に失はるゝ馬力を求む。

解、力 $P = 3 \times 2240 = 6,720^{\text{キロ}}^{\text{フ}}$

$$\text{半径 } R = \frac{6}{2 \times 12} = 0.25^{\text{フ}}$$

故に 工程 $= \frac{2\pi N \mu PR}{33000}$
 $= \frac{2 \times 3.14 \times 80 \times 0.012 \times 6720 \times 0.25}{33000}$
 $= 0.307^{\text{馬力}}$

第六章 問 題

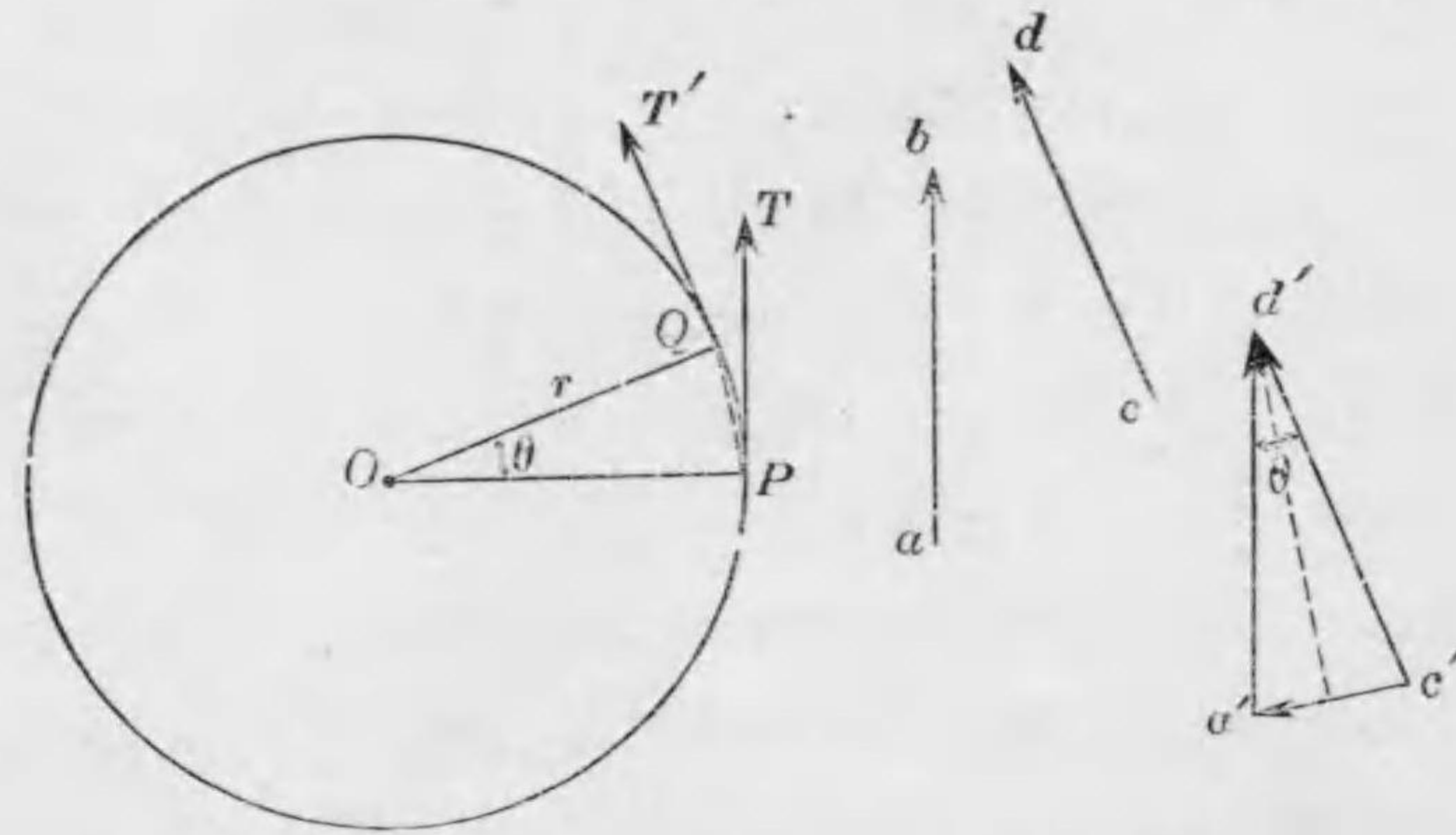
- ✓ 1. 摩擦係數 0.155 なる時其摩擦角を求む。
- 2. 水平なる鐵板上にある 12「ポンド」の木塊を動かすに 3.5「ポンド」の水平力を要すと云ふ。摩擦係數如何。
3. 前問の場合に、水平面と 30 度の角をなす方向の外力を以て動かすには幾何の力を要すか。
4. 摩擦制動機車輪の表面に 5 噸の力を以て制動枕を押し付け、毎時 20 哩の速度にて走る車輛を制せんとす。摩擦係數を 0.3 とすれば失はれたる馬力を求む。
5. 平均直徑 $1\frac{1}{4}$ 吋にして刻み $\frac{1}{5}$ 吋の一重「ねぢ」を具ふる「ねぢジャック」の、平均直徑の一端に 500「ポンド」の力を働かす時は、幾何「ポンド」の荷物を押し上げ得るか。但し摩擦係數を 0.03 とせよ。尙ほ効率を問ふ。
6. 水平なる道路の上にて荷車を牽くに、重量 1 噸に付き 150「ポンド」の牽引力を要すとせば、同じ荷車を $\frac{1}{10}$ の勾配ある道路に牽き上げるには、1 噸につき何「ポンド」の牽引力を要すか。

7. 摩擦係數 0.5 なる水平の床の上にある重量 60「ポンド」の物體を動かすに要する水平力を求む。尙ほ、床の反働力の大きさ如何。
8. 前問に於て、外力が床と 45 度をなさば如何。
9. 摩擦係數 0.1 なる氷上に於て、毎秒 16 呎の速度を以て投げられたる石は何秒の後靜止するか。又靜止するまでに通過したる距離を求む。
10. 摩擦係數 0.5 なる水平の床の上にある重量 8「ポンド」の物體に、毎秒毎秒 4 呎の加速度を與ふるに要する水平力を求む。

第七章 回轉體

37. 向心加速度 第五十六圖に示す如く物體が O を中心とし、半徑 r なる圓に沿ふて運動する時、其角速度を ω とし線速度を v とすれば $v=r\omega$ である[公式(7)]。偕て運動の第一法則により、外力の作用せざるならば物體は直線上に等速運動をなす筈であるから、例へば物體が P の位置にある時の線速度は接線 PT に一致する直線を以て表はさる[2節参照]。又物體が如何なる位置にあるとも、線速度は常に圓の接線の方向にあるのであるから、 P が Q の位置に

第 五 十 六 圖



動いたとすれば速度の方向は PT より QT' に變じた譯である。尤も角速度 ω が一定であるならば線速度 v も亦一定の値であるから、速度の大きさには變化はない。然し外力の作用なきものならば、速度の方向が PT より QT' に變はる筈がない。然るに現に速度が PT から QT' に變はつたのであるから、必ず外力が作用したに相違ない。外力が作用したとすれば必ず加速度が伴ふべき筈である。此等の關係を知るには「ベクトル」算法を應用するのが最も簡便である。

今 ab を速度 PT の「ベクトル」、 cd を速度 QT' の「ベクトル」とすれば速度の變化は $cd-ab$ である故に、「ベク

トル減法により $a'd'$ 及び $c'd'$ を夫々 ab 及び cd に等しく且つ平行に書けば、 $c'a'$ は速度の變化を示す「ベクトル」であること、第11節及び第16節によりて明白である。今 P と Q との間の中心角を θ 「レヂアン」とすれば、角 $a'd'c'$ も亦 θ 「レヂアン」に等しくなる。又速度の大きさは一定なる故に、 ab の長さは cd の長さに等しく、三角形 $a'd'c'$ は二等邊三角形となるから、

$$c'a' = 2 c'd' \sin \frac{\theta}{2}$$

$c'd'$ は線速度 v に等しいのである故に、

$$c'a' \text{ 即ち速度の變化} = 2v \sin \frac{\theta}{2}$$

今物體が P より Q に移る間に t 時間を要すとすれば、

$$\text{加速度, } \alpha = \frac{2v \sin \frac{\theta}{2}}{t}$$

然るに公式(6)に於て

$$\theta = \omega t \text{ 又は } t = \frac{\theta}{\omega}$$

此 t の値を上式に代入すれば

$$\alpha = \frac{2v \omega \sin \frac{\theta}{2}}{\theta} \dots \dots \dots (a)$$

然るに $\sin \frac{\theta}{2} = \frac{\frac{PQ}{2}}{OQ} = \frac{PQ}{2 \times OQ} = \frac{PQ}{2r}$

又 $\theta = \frac{\text{弧}PQ}{r}$

故に $\frac{\sin \frac{\theta}{2}}{\theta} = \frac{PQ}{2r} \cdot \frac{r}{\text{弧}PQ} = \frac{PQ}{2 \times \text{弧}PQ}$

然るに θ を非常に小なる角にとれば、直線 PQ と弧 PQ とは殆ど相一致して等しくなる。夫故 θ が非常に小と云ふことにすれば、 $\frac{PQ}{\text{弧}PQ} = 1$ と見做して敢て差支はない。仍て斯かる條件の下に於ては、

$$\frac{\sin \theta}{\theta} = \frac{1}{2}$$

此結果を (a) 式に代入すれば

$$\alpha = v\omega$$

然るに $v = \omega r$ 又は $\omega = \frac{v}{r}$ である故に、

$$\left. \begin{aligned} \alpha &= \omega^2 r \\ \alpha &= \frac{v^2}{r} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (45)$$

又は

$c'a'$ は平均加速度の働く方向と向きとを示す。然るに θ が非常に小と云ふ條件の下に於ては $c'd'$ と $a'd'$ とは殆ど相重なり、 $c'a'$ は $c'd'$ にも $a'd'$ にも殆ど直角の方向となる。夫故加速度の方向は線速度の方向に直角にして、其向きは中心の方に向く。依て此加速度を **向心加速度** と云ふ。物體が圓運動をなす時は常に半径の方向に於て、 $\omega^2 r$ 又は $\frac{v^2}{r}$ なる向心加速度を生ずるのである。

33. 遠心力 前節に述べた如く物體が圓に沿ふて運動する時は中心に向ひて $\omega^2 r$ 又は $\frac{v^2}{r}$ なる加速度を生ずるのであるから、物體の重量を W とすれば

中心に向ひて $\frac{W}{g} \omega^2 r$ 又は $\frac{W}{g} \frac{v^2}{r}$ なる力が働く譯である。此力を **求心力** と云ふ。然るに運動の第三法則により、中心に向ひて此れ丈の求心力が働くならば、中心に遠ざかる向きに此れと等しき力が働いて丁度釣合ふ譯である。此力を **遠心力** と云ひ、求心力と等しき且つ反對の力である。仍て

$$\text{遠心力} = \frac{W}{g} \omega^2 r \quad \text{又は} \quad \frac{W}{g} \frac{v^2}{r} \dots\dots\dots (46)$$

圓に沿ふて運動する物體は常に此式を以て表はさるゝ大さの遠心力を以て外方に飛び去らんとしつゝあるから、其れと等しき大さの求心力を以て中心の方に引き付けて居らねばならぬ。

例、長さ 6 呎の糸の一端に重量 4「オンス」の石を結び、他端を固定し、之れを水平に毎分 69 回轉の速さにて振り廻せば、糸に何「ポンド」の張力を生ずるか。

解、糸に生ずる張力は遠心力によりて生ずるのであるから、其大さは遠心力に等しい筈である。倍て

$$\text{角速度 } \omega = 2\pi n = 2 \times 3.14 \times 69 = 433 \text{レヂヤン/秒}$$

$$\text{又は } \omega = \frac{433}{60} = 7.22 \text{レヂヤン/秒}$$

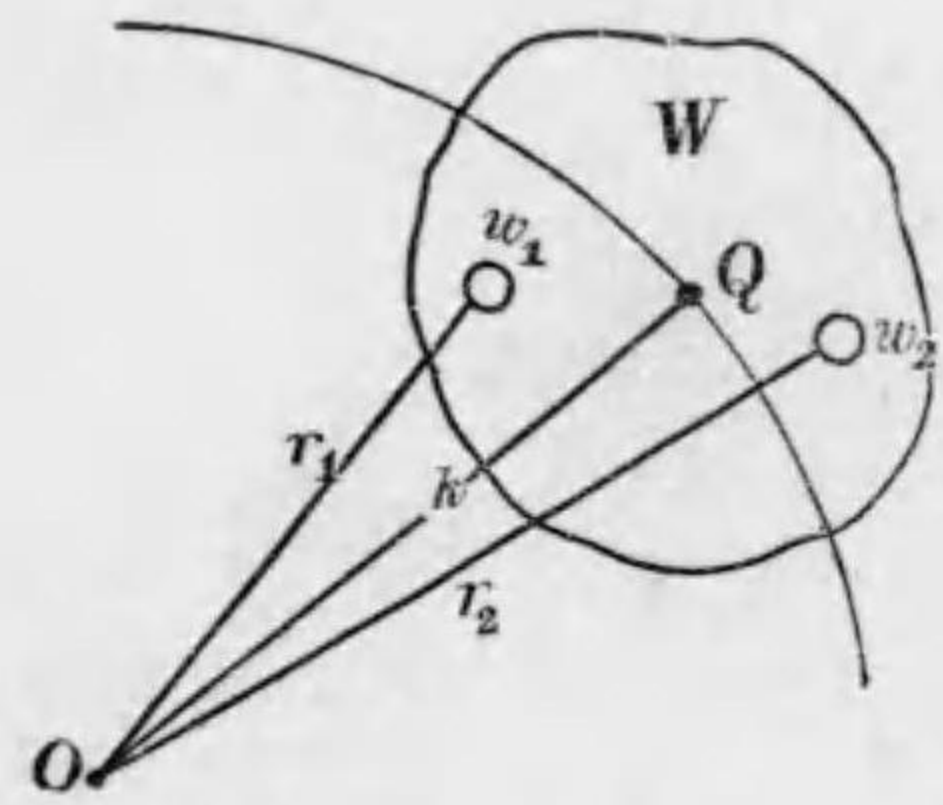
$$\text{故に 遠心力} = \frac{W}{g} \omega^2 r = \frac{4}{16} \times \frac{1}{32.2} \times 7.22^2 \times 6$$

=2.43*ポンド

即ち糸の張力は2.43「ポンド」である。

39. 回轉體の「エネルギー」 重量Wの物體が第五十七圖に示す如く、Oを中心とし一定の角速度ωを

第五十七圖



以て回轉するとき有する動「エネルギー」は、此物體を構成する各分子の有する動「エネルギー」の總和に等しい譯であるから、今w1, w2, ……を各分子の重量とし、其等の分子の回轉する半

徑を夫々r1, r2, ……とし、線速度を順次にv1, v2, ……とすれば

v1 = ωr1; v2 = ωr2; ……

故に各分子の有する動「エネルギー」は

w1ω²r1² / 2g, w2ω²r2² / 2g, ……

である[23節]。依て

全體の動「エネルギー」 = w1ω²r1² / 2g + w2ω²r2² / 2g + …… = Σ wω²r² / 2g

角速度ωは各分子について總て一定であるから、

全體の動「エネルギー」 = ω² / 2 Σ wr² / g

若し重量Wの物體が重量Wなる一の分子となつてQ點にあると假定し、其半徑をkとすれば

全體の動「エネルギー」 = Wω²k² / 2g

以上二つの動「エネルギー」の値を相等しと置けば、

Wω²k² / 2g = ω² / 2 Σ wr² / g

此れより k² = g / W Σ wr²

Σ wr² / g を慣性「モーメント」と呼ぶ。之れをIで表はせば、

k² = g / W I ……(47)

kを回轉半徑と云ふ。kは物體の動「エネルギー」が丁度其物體が恰も一點に集中して一の分子となつて居ると假定したる時、其分子の有する動「エネルギー」と等しい場合の半徑の長さである。換言すれば重量Wなる物體の有する動「エネルギー」は、半徑kの一端にある重量Wなる分子の有する動「エネルギー」と等しいのである。仍て

回轉體の動「エネルギー」 = Wω²k² / 2g ……(48)

但し k² = g / W I

此結果は「はづみ車」の計算等には甚だ必要である。

若し物體が平面形であるならば w/g 即ち質量は各分子の占むる表面積に比例し、W/g は全面積に比例

する。故に α を分子の占むる表面積とし、 A を全面積とすれば、

$$k^2 = \frac{\sum ar^2}{A}$$

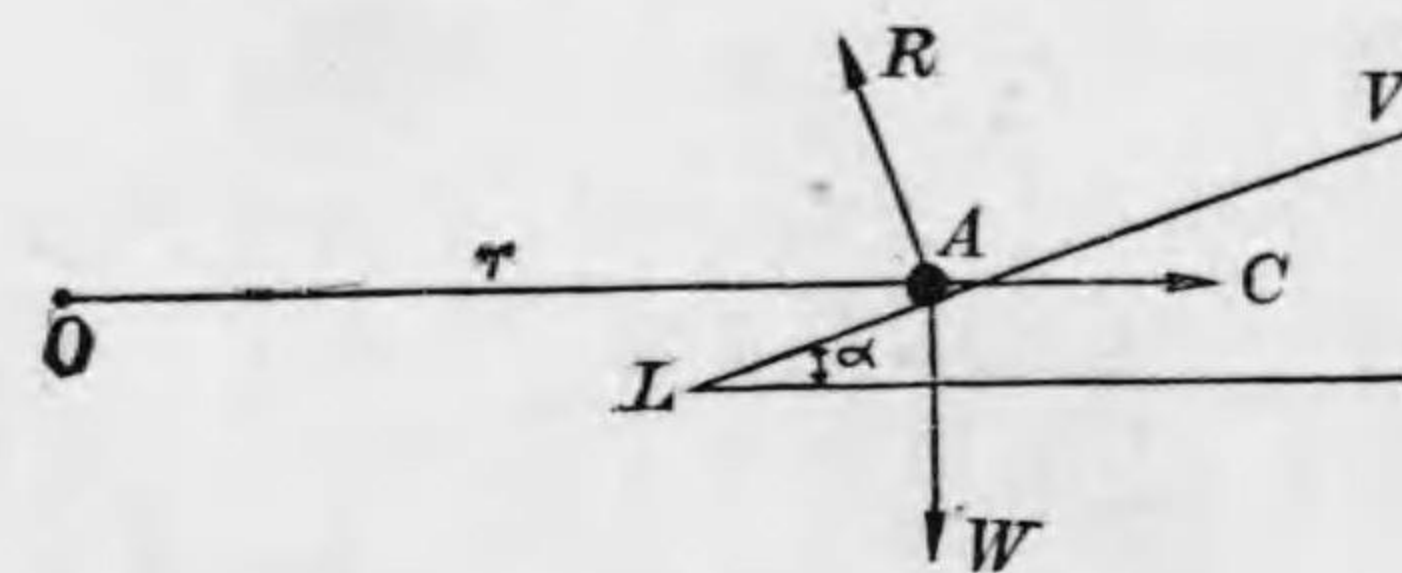
$\sum ar^2$ を面積の慣性「モーメント」と呼ぶ。之れを亦 I と表はせば、

$$k^2 = \frac{I}{A} \dots \dots \dots (47a)$$

第二編材料及び構造強弱學に述ぶる慣性「モーメント」は總て面積の慣性「モーメント」である[第四表参照]。

40. 回轉體の釣合ひ 第五十八圖の如く斜面 L

第五十八圖



V 上にある重量 W の物體 A が O を中心とし半径 r なる圓周に沿ふて水平に運動す

る時は遠心力 C を生じ、垂直に働く重量 W と斜面の反働カ R と C との三力は茲に釣合ひの有様にあるのである。斜面が若し水平面であるとすれば反働カ R は垂直となりて W と釣合ひ、 C は弧立の力となるから此物體は決して釣合ふことなく、遠心力 C の作用を受けて必ず外方に飛ぶ。故に釣合はせる爲

には是非とも L V を斜面にし、 R の方向を垂直でない様にせねばならぬ。然らば斜面の傾角 α を如何にすれば丁度釣合ふかと云ふに、今 O に對する角速度を ω とし半径を r とすれば、

$$C = \frac{W}{g} \omega^2 r$$

ラミの定理[25節]により

$$\frac{W}{\sin(90^\circ + \alpha)} = \frac{R}{\sin 90^\circ} = \frac{C}{\sin[360^\circ - (90^\circ + \alpha + 90^\circ)]}$$

$$\frac{W}{\cos \alpha} = R = \frac{C}{\sin(180^\circ - \alpha)} = \frac{C}{\sin \alpha}$$

故に
$$\frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} = \frac{C}{W} = \frac{W}{g} \omega^2 r \cdot \frac{1}{W} = \frac{\omega^2 r}{g}$$

即ち
$$\tan \alpha = \frac{\omega^2 r}{g} \dots \dots \dots (49)$$

又は物體の線速度を v とすれば

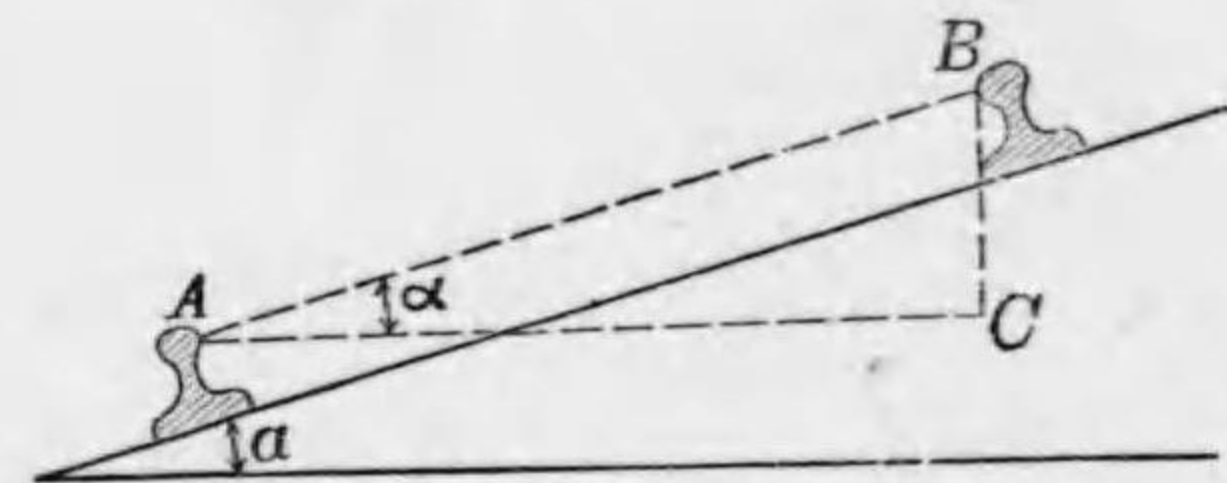
$$\omega^2 = \frac{v^2}{r^2}$$

故に
$$\tan \alpha = \frac{v^2}{gr} \dots \dots \dots (49a)$$

此等の式より計算さるべき α を傾角とする斜面上にある時は物體は釣合ふ。曲線になれる鐵道線路に於て、外方の鐵軌を内方のよりも少し高くせるは之れが爲である。斯くせざれば列車が其曲線を迂回する時、釣合ひを失つて必ず顛覆する。疾走せる人が曲線を書いて迂回する時に、身體を少し内方に傾けねば必ず外方に倒れるのも之れが爲である。

此場合には身體の方向を地面の反働力 R の方向に傾ければ決して倒れぬものであるが、身體を傾ける角 α は、回轉の速度 v が大にして半径 r の小なる程大なるべきは上式によりて見らるゝ通り、非常に強く疾走せる時に餘り小なる圓を迂回する時は身體を甚だしく傾けねばならぬから、地面が水平ならば容易に地面の極限摩擦を超え、脚は外方に滑り身體は却て内方に倒れる。摩擦の少ない氷の上などを迂回することの困難なのはこれが爲である。

第五十九圖



第五十九圖は鐵道線路の断面を示す。此場合には $\tan \alpha = \frac{BC}{AC} = \frac{v^2}{gr}$ 然し鐵道線路の

如きに於ては二つの鐵軌の間の高さ BC は非常に僅て AC は略ぼ AB に等しい故に、 $\tan \alpha$ を $\sin \alpha$ としても大差は起らぬ。依て斯くの如き特別な場合には、

$$\sin \alpha = \frac{BC}{AB} = \frac{v^2}{gr}$$

例、軌道間の幅 4 呎 $8\frac{1}{2}$ 吋にして半径 800 呎の圓弧をなす鐵道線路あり。列車の速度を毎時 30 哩とすれば、外方の鐵軌を内方の鐵軌よりも何

時高くすべきか。

解、 $30^{\text{哩}}/60 = \frac{30 \times 5280}{60 \times 60} = 44^{\text{呎}}/秒$

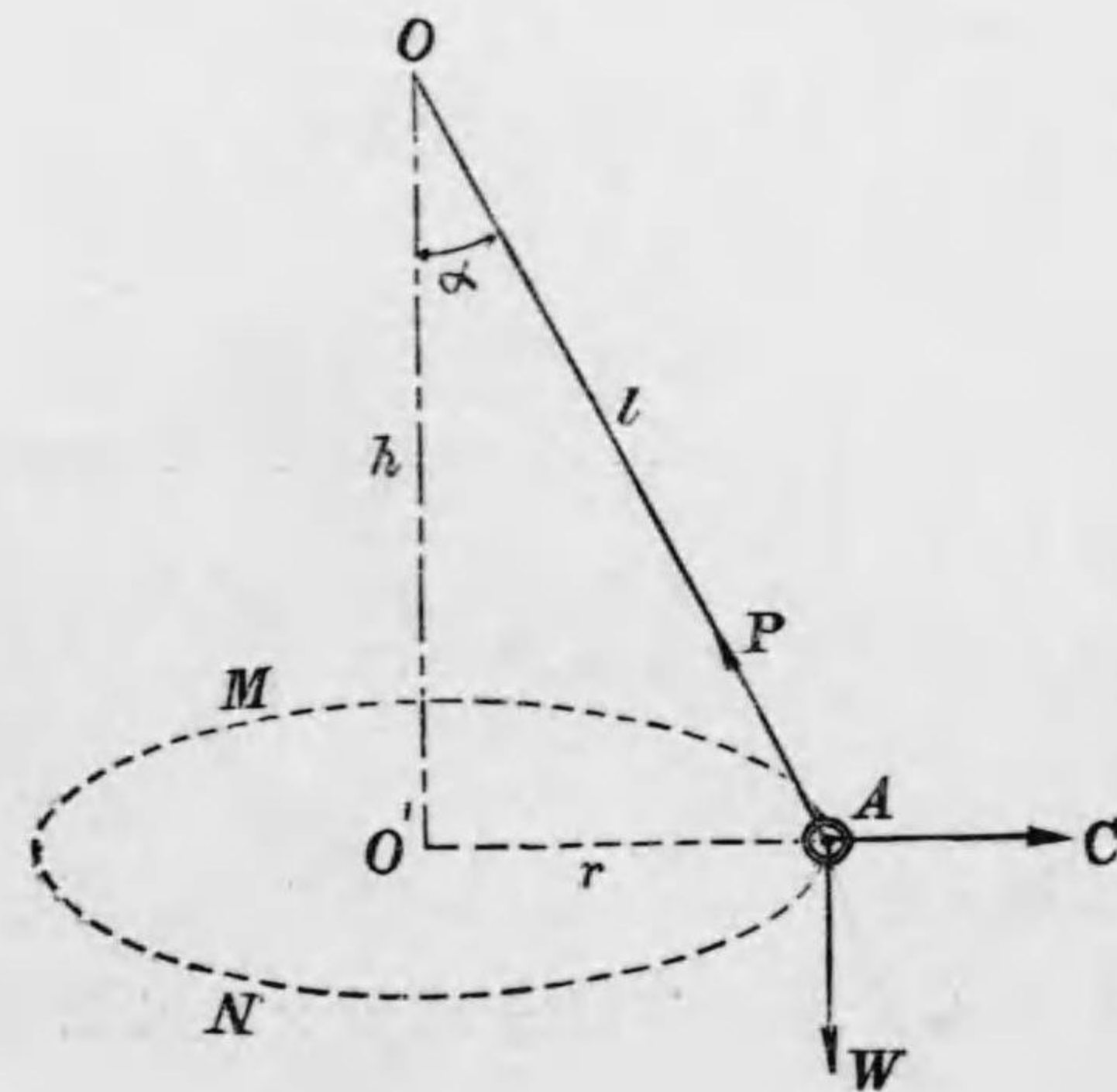
$$AB = 4^{\text{呎}} \times 8\frac{1}{2} = 4.708^{\text{呎}}$$

故に $\frac{BC}{AB} = \frac{v^2}{gr} = \frac{44^2}{32.2 \times 800}$

故に $BC = \frac{44^2 \times 4.708}{32.2 \times 800} = 0.354^{\text{呎}}$ 又は $4\frac{1}{4}$

41. 圓錐振子 第六十圖は重さなき糸 OA の一端 O を固定し、他端 A に重量 W の物體を結び O' を軸として此物體を回轉する時は、A は O' を中心とする圓 AMN に沿ふて回轉する。然る時は、糸 OA は

第六十圖



圓錐體の表面を形作るから、此装置を圓錐振子と呼ぶ。

偕て或る瞬間の物體の釣合ひを考ふるに、重量 W、遠心力 C 及び糸の張力 P なる

三力が此物體に同時に作用して釣合ひの有様にあるのである。故に今中心O'に對する物體の角速度を ω , OAの長さを l , OO'の高さを h , 半径O'Aを r , 角AOO'を α とすれば

$$C = \frac{W}{g} \omega^2 r$$

ラミの定理により

$$\frac{W}{\sin(90^\circ + \alpha)} = \frac{P}{\sin 90^\circ} = \frac{C}{\sin[36^\circ - (90^\circ + \alpha + 90^\circ)]}$$

$$\frac{W}{\cos \alpha} = P = \frac{C}{\sin \alpha}$$

故に $\frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} = \frac{C}{W} = \frac{W}{g} \omega^2 r \cdot \frac{1}{W} = \frac{\omega^2 r}{g}$

又は $\tan \alpha = \frac{\omega^2 r}{g}$

然るに $\tan \alpha = \frac{r}{h}$

故に $\frac{r}{h} = \frac{\omega^2 r}{g}$

即ち $h = l \cos \alpha = \frac{g}{\omega^2}$ (50)

又は $\omega = \sqrt{\frac{g}{h}}$

今單位時間に n 回轉するとすれば、

$$\omega = 2\pi n$$

又は $n = \frac{\omega}{2\pi}$

單位時間に n 回轉するならば一回轉をなすに要する時間所謂周期は $\frac{1}{n}$ である。故に周期を T とす

れば、

$$T = \frac{2\pi}{\omega} \dots \dots \dots (51)$$

故に圓錐振子の周期 T は

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{h}{g}} \dots \dots \dots (51a)$$

是等の結果は蒸汽機關の調速機などの計算には甚だ必要なものである。

例、毎分80回轉をなす圓錐振子が82回轉となる

時振子の昇る高さを求む。

解、毎分80回轉の角速度、

$$\omega = \frac{2\pi \times 80}{60} = \frac{8\pi}{3} \text{ rad/sec}$$

其時の振子の高さ、

$$h = \frac{g}{\omega^2} = \frac{32.2 \times 3^2}{8^2 \times \pi^2} = 0.4585 \text{ m}$$

毎分82回轉の角速度、

$$\omega' = \frac{2\pi \times 82}{60} = \frac{8.2\pi}{3} \text{ rad/sec}$$

其時の振子の高さ、

$$h' = \frac{g}{\omega'^2} = \frac{32.2 \times 3^2}{8.2^2 \times \pi^2} = 0.437 \text{ m}$$

故に昇りたる高さ、

$$h - h' = 0.4585 - 0.437 = 0.0217 \text{ m}$$

又は約 $\frac{1}{4}$ 吋

第七章 問 題

1. 長さ5呎の糸の一端に重量4「オンス」の物体を結び他端を中心として水平に回轉する時糸の張力を2「ポンド」ならしめんには何回轉の速度にて回轉すべきか。
2. 軌道間の幅4呎 $8\frac{1}{2}$ 吋なる鐵道線路の外鐵軌は内鐵軌よりも $2\frac{1}{2}$ 吋高くなれりと云ふ。列車の速度毎時45哩とせば線路の半徑を求む。
3. 軌道間の幅4呎 $8\frac{1}{2}$ 吋、内外鐵軌の高さの差 $1\frac{1}{2}$ 吋にして半徑1,000呎なる曲線の鐵道線路あり。此線路の上を走らすべき列車の速度を問ふ。
4. 長さ3呎の糸の一端を垂直に立てたる棒に結び付け、他端に石を吊り之れを毎分40回轉の速さにて棒の周りに廻はす時は、棒と糸とは何度の角をなすか。
5. 高さ8吋なる圓錐振子の回轉速度を計算せよ。
6. 毎時40哩を走る汽車の屋根に、一端に重錘を吊り下げたる糸を結び付けて置く時は、此汽車が半徑1,000呎の曲線の線路を通過する時、糸の垂直線より傾くこと何度なるか。

第八章 圖法力學

42. 物体の釣合ひを説くに當り、今迄は「ベクトル」算法を基礎として、或は力の多角形により、或は直交する任意の二軸に平行なる分力により、之に數字上の計算を交へて解決したのであるが、本章に述べんとするものは數字上の算法を交へず、純然たる「ベクトル」算法を以て、單一なる物体其他一般構造物の釣合ひを研究し、進んで構造物各部に働く力の大きさ及び其性質等を定めんとするのである。

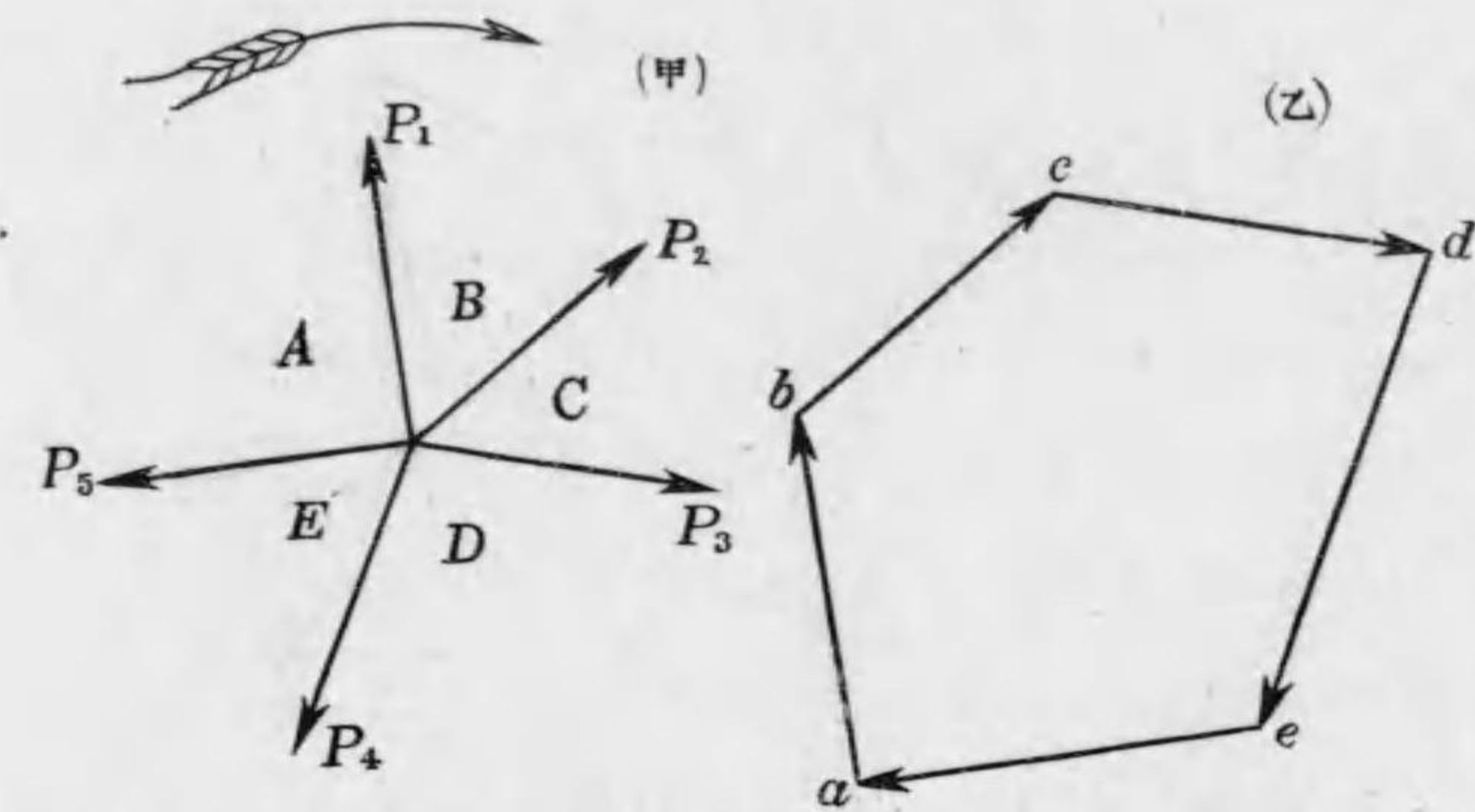
複雑な構造物の釣合ひを講究するに、數字上の計算を用ゆる時は通例甚だ混雜して殆ど煩に堪え得ぬものであるが、「ベクトル」算法によれば左程混雜せぬのみならず、數字上の計算によるよりも數層倍簡便に解決し得らるゝものである。夫故起重機の如き家屋の如き橋梁の如きは大抵「ベクトル」算法を以て、各部に働く力の大きさ其性質等を定むるを最も簡便とす。

「ベクトル」算法を以て釣合ひに関する諸問題を解く學問を圖法力學と呼ぶ。圖法力學では單に圖面上で釣合ひを研究するのであるから、構造物は適當

の線尺を用ゐ製圖器械を以て正確に紙面上に書き、向ほ力の働く位置、方向并に向きを示力線を以て書き加へねばならぬ。然し此圖面には示力線の長さを力の長さに等しく取る必要はない。斯様な圖面は構造物に働く力の位置と方向と向きとを示すものであるから構造圖と云ひ、構造圖によりて別に適當の力尺を以て「ベクトル」算法の圖面を書く。之を「ベクトル」圖と云ふ。既に第27節に注意して置いた如く、構造圖上に書く力は示力線であつて「ベクトル」ではない。何となれば「ベクトル」は大さと方向と向きとを具へ位置には無關係な直線であるが示力線は位置と方向と向きとを具へ大さには無關係な直線である。示力線と「ベクトル」とは混同し易いから深く注意せねばならぬ。

43. バウの記號法 第六十一圖(甲)は一點に五つの力 P_1, P_2, P_3, P_4, P_5 が圖の如き方向と向きと位置とに働けることを示したもので、即ち構造圖である。今此等の力が釣合ひにあるならば同圖(乙)に示す如く、適當の力尺を以て ab を P_1 の「ベクトル」、 bc を P_2 の「ベクトル」と、斯く順次に總ての力の「ベクトル」を連結する時は、圖の如き多角形を得ることは前既に述べたのである。斯くして書きたる(乙)圖は即ち構造圖

第六十一圖



に對する「ベクトル」圖である。

倍て ab は力 P_1 を示し、 bc は P_2 、 cd は P_3 、 de は P_4 、 ea は P_5 を示すのであるが甚だ紛はしい。例へば ea は P_1, P_2, P_3 等の力の内何れの「ベクトル」であるかを即座に辨別せしめんには甚だ困難である。之を一目して直ちに辨別させんには、適當の記號を以て構造圖と「ベクトル」圖との連絡を付けるのが最も適法である。此要求に適ふ最も便利な方法は バウの記號法によることである。其方法は構造圖の示力線又は構造物を形作る各々の桁によりて界せらるゝ空間に A, B, C 等の記號を置くのである。第六十一圖(甲)に於ては P_5 と P_1 との間の空間を A なる空間、 P_1 と P_2 との間の空間を B なる空間、 P_2 と P_3 との間の空間

をCなる空間、 P_3 と P_4 との間の空間をDなる空間、 P_4 と P_5 との間の空間をEなる空間とする。斯くすれば力の數と空間の數とは常に等數となるは明である。而して是等の空間に與へた名稱を矢を以て示した如く右廻はりに読み續け、 P_1 の力はABの力、 P_2 の力はBCの力、 P_3 の力はCDの力、 P_4 の力はDEの力、 P_5 の力はEAの力と云ふのである。斯く呼べば構造圖の P_1 即ちABの力は「ベクトル」圖の ab 、 P_2 即ちBCの力は bc 、 P_3 即ちCDの力は cd となる様に、構造圖にある或る力は「ベクトル」圖の何れであるか、又は「ベクトル」圖の或る「ベクトル」は構造圖の何れの力であるか、呼聲が同一であるから即座に見付けることが出来る。例へば「ベクトル」圖の ea は構造圖の其れと同じ呼聲なるEA即ち P_5 の力を示し、又は構造圖のCD即ち P_3 の力は「ベクトル」圖の其れと同じ呼聲なる cd であることが一目して判かる。

パウの記號法は構造圖と「ベクトル」圖とを連絡するに斯く極めて便利である故に、圖法力學では重に此記號法を用ゐる。但し通例構造圖と「ベクトル」圖とを區別する爲、構造圖の空間を示す記號には大文字を用ゐ、「ベクトル」圖には其大文字に對する小文字を用ゐる。尤も之は本人の便宜であつて、例へば平

假名と其に對する片假名とを以て區別するも敢て差支はない。

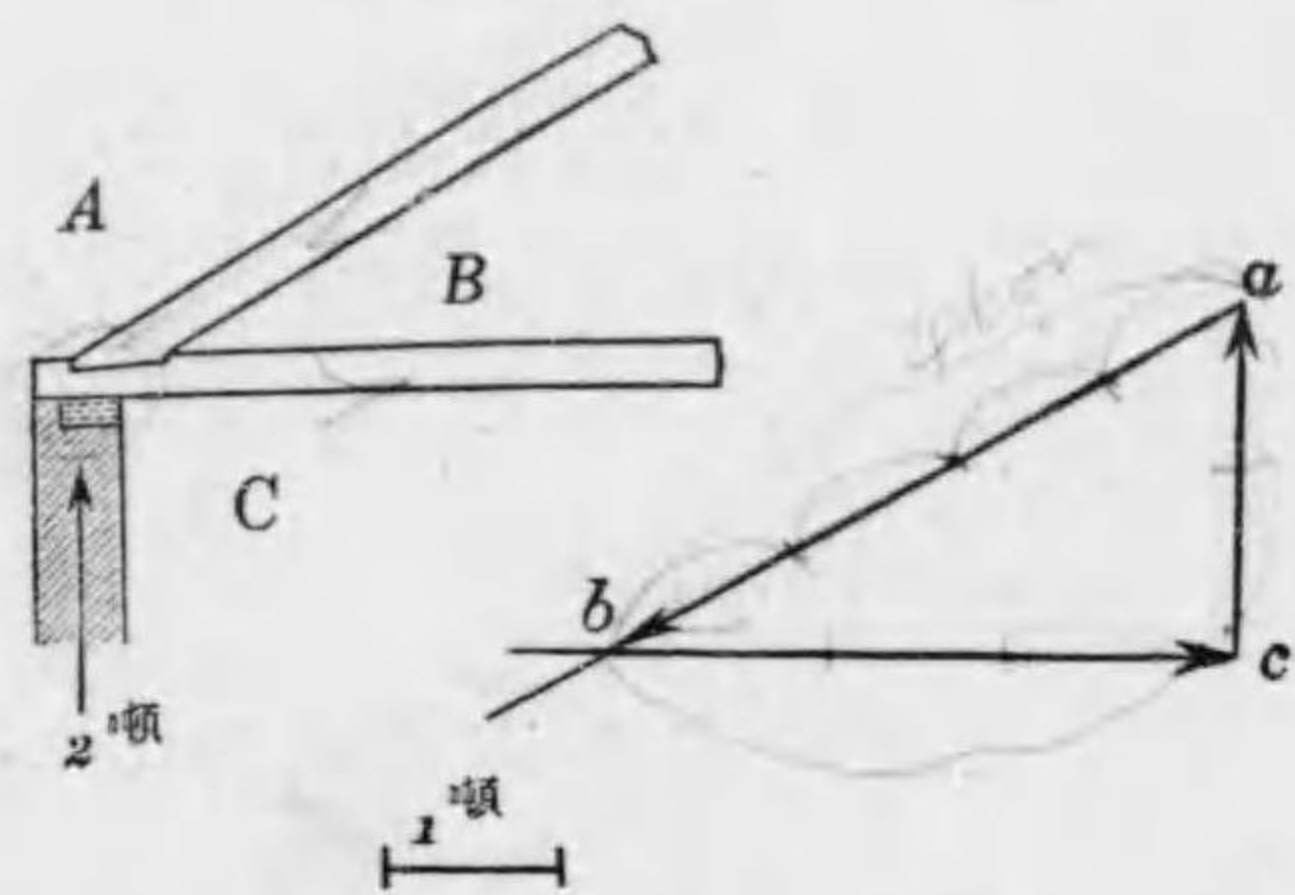
構造圖の力を讀む場合に、常に右廻はりに讀むことを忘れてはならぬ。例へば P_3 の力はCDの力と讀み、決してDCの力と讀んではならぬ。何となれば「ベクトル」圖に於て $dc = -cd$ [9節参照]であるからCDと讀みたる力とDCと讀みたる力とは向きが相反するからである。無論一般に云へば右廻はりと限るべき理由はないのであるが、左廻はりと右廻はりとを混用しては困るから、茲には右廻はりと限定したのである。

パウの記號法を應用する時は、釣合ひにある物體の力に關する諸問題を甚だ簡便に解くことが出来る。以下二三の例によつて之を述べやう。

例一、第六十二圖は屋根を壁に取り附けた部分の構造圖である。壁の反働力を2噸とすれば、各々の桁に夫々何噸の力が働くか。

解、二つの桁と壁とによりて作る三つの空間を先づ圖の如くA, B, Cと記號を附け、右廻はりに讀みて壁の反働力即ちCAの力2噸に等しく適當の力尺を撰びて「ベクトル」 ca を畫き、 a よりABなる桁に平行に「ベクトル」 ab を

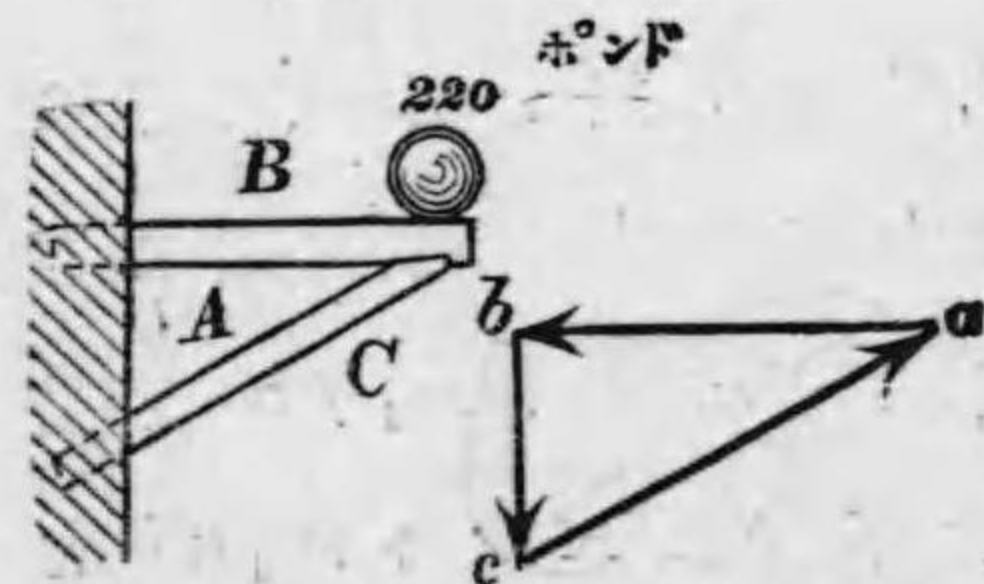
第六十二圖



書き、次にcより、BCなる桁に平行して「エクトル」bcを引けばabcなる直角三角形を得。然る時はABなる桁に働く力の向きと大きさはabを以て、又BCなる桁に働く力の向きと大きさはbcを以て表はされる。故に此等を初めに撰んだ力尺を以て測れば、abは約4噸、bcは約 $3\frac{1}{2}$ 噸となるから、AB及びBCなる桁には夫々此等の力の働けることが知られる。

例二、第六十三圖の如き構造物あり。一端に220「ポンド」の重量を置く時、之を支ふる二つの桁に及ぼす力の大きさを求む。

第六十三圖

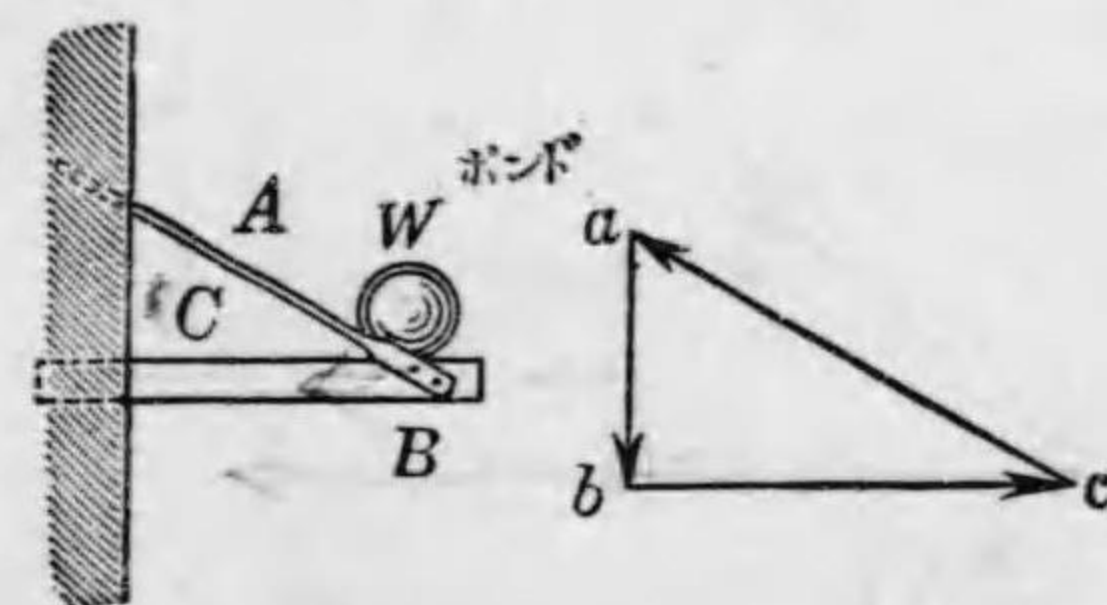


解、空間に圖の如く符號を附くれば220「ポンド」の力はBCの力である。適當の力尺を以て之を「エクトル」圖のbcにと

b、cよりOAなる桁に平行にcaを引き、bよりABなる桁に平行にabを引けば、abcなる三角形が出来る。然る時はcaはCAなる桁に及ぼす力、abはABなる桁に及ぼす力の大きさを示すから、初めに撰んだ力尺を以て測れば夫々其値を得らる。

例三、第六十四圖の如き構造物の一端にW「ポンド」の重量を置く時、各々の桁に働く力の大きさを求む。

第六十四圖



解、空間に圖の如く符號を附くる時はW「ポンド」の力はABの力となる。適當の力尺を以て之を「エクトル」圖のabにとり、bより

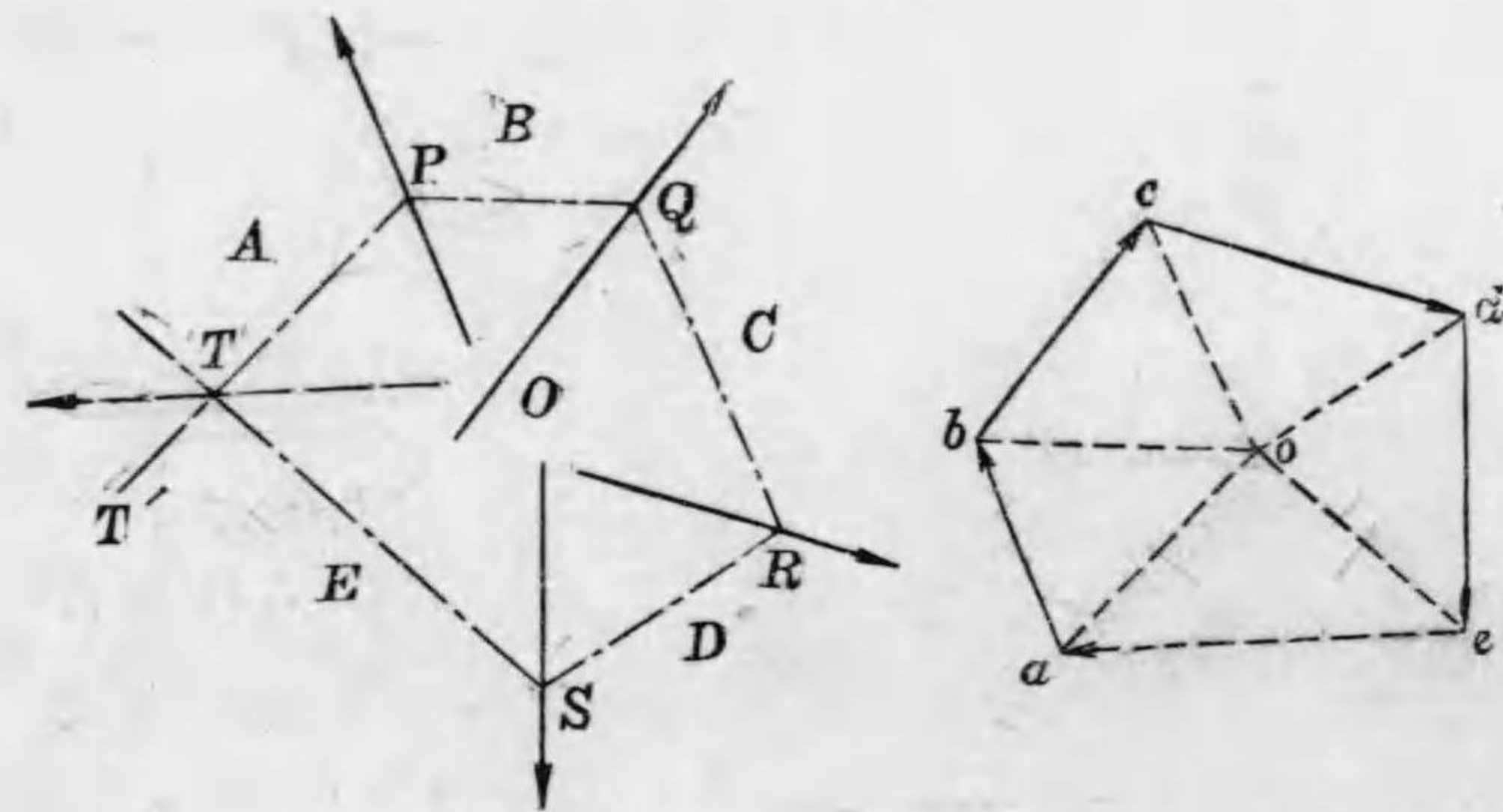
BCに平行にbcを引き、aよりCAに平行にcaを引けば、bcはBCの「エクトル」、caはCAの「エクトル」となるから初めに撰んだ力尺を以て夫々測れば、其大きさを得らるゝのである。

此等の例によりて知らるゝ如く三つの力が釣合ひにある時、其一力と他の二力の方向とを知る時は、力の三角形によりて此等の力は悉く求めらる。

般に多数の力が存在して釣合ひにある時其内の二力は方向のみ知られ、他は皆方向も大きさも向きも知られてあるならば、力の多角形によりて此等の力は悉く知り得らるゝものである。

44. 「リンク」多角形、多数の力が皆一點に働く場

第六十五圖



合には、合成力又は釣合はせ力は其同し點に働くから甚だ簡單であるが、第六十五圖の如く多数の力が種々の異なる點に働く場合には、合成力又は釣合はせ力の大きさと方向と向きとを求むると同時に、其働く位置を定めねばならぬ。例へば「バウ」の記號法により AB の力を ab 、BC の力を bc 、CD の力を cd 、DE の力を de に取り、順次に「エクトル」を連結し $abcde$ なる「エクトル」圖を書けば、 ae は合成力 ea は釣合はせ

力である。依て ea を以て表はされる力 EA を働かせれば此等の力は釣合ひの有様となる[24節参照]。然し EA なる力を如何なる位置に働かせば釣合ふか、其大きさ方向及び向きは ea なる「エクトル」を以て表はされるが未だ其れを働かすべき位置を知らぬのである。

釣合はせ力を働かすべき位置は此儘では無論求められぬ。然らば如何にすれば位置を定め得るかと云ふに、「エクトル」圖の多角形の内又は外に任意の點 o を取り oa, ob なる直線を引き、次に構造圖に於て力 AB の示力線上に任意の點 P を取り、 P を通りて A の空間に oa に平行なる直線 PT' を引き、 B の空間に ob に平行なる直線 PQ を引き、力 BC との交點を Q とす。今 PT' と PQ とは糸であつて、力 AB と釣合はせると假定すれば、 P 點に働く此等の三力の力の三角形は oab なること明である。夫故に PT' なる糸に働く力は oa を以て、又 PQ なる糸に働く力は bo を以て夫々表はされる譯である。次に oc を結び、 C の空間に於て Q を通り oc に平行なる直線 QR を引き、 QR を糸と考ふれば、 Q 點の釣合ひは力の三角形 obc を以て表はされ、 co は QR なる糸に働く力の大きさを示すことゝなる。次に od を結び、 D の空間に於て R を

通り od に平行なる直線 RS を引き、 RS を亦糸と考ふれば、 R 點の釣合ひは力の三角形 ocd を以て表はされ、 do は RS なる糸に働く力の大きさを示すことゝなる。最後に o, e を結び、 E の空間に於て S を通り oo に平行なる直線 ST を引き、 PT' との交點を T とす。是に於て ST を亦糸と考へる。然る時は T 點の釣合ひは力の三角形 oea を以て表はされるは無論である。依て ST なる糸に働く力は eo を以て、又 PT なる糸に働く力は oa を以て表はされるのであるから、 ea を以て表はされる釣合はせ力は T 點を通ることは明瞭なる理である。何となれば ST 及び PT の方向に働く eo 及び oa なる二力のみにては、 T 點は決して釣合ひにあること能はぬものであるからである [24節]。即ち釣合はせ力は斯くの如くして書きたる多角形 $PQRST$ の T 點を通り、 ea に平行なる方向に働くことを知る。釣合はせ力の向きを反對にすれば合成力となる。

以上の如き方法によりて、吾人は釣合はせ力又は合成力の大きさ、方向、向き及び位置を定め得るのである。斯くして書きたる多角形 $PQRST$ は、構造圖の示力線上に頂點を有する多角形であつて之を「リンク多角形」と云ひ、「ベクトル」圖中の任意の所に撰びた

る點 o を極と云ひ、 o と a, b, c, d 等とを結ぶ直線 oa, ob, oc, od 等を極線と云ふ。パウの記號法を適用せんとすれば、「リンク」多角形によりて圍まれたる空間を極の符號に對する大文字を以て、 O と命名すれば好い譯である。何となれば、例へば「リンク」多角形の PQ なる邊はパウの記號によれば BO なる邊であつて極線 bo に平行し、 QR なる邊は CO なる邊であつて極線 co に平行するのであるから、 PQ, QR と云ふ代はりに BO, CO と讀めば、構造圖と「ベクトル」圖とを同一の呼聲を以て連絡することが出来るからである。其他の邊についても皆同一である。

「リンク」多角形を書き初める點 P と極との位置は任意である。 P 點の位置を變へれば相似形の「リンク」多角形を得るのみで、釣合はせ力の位置には變はり起らぬ。又極の位置を變へれば「リンク」多角形の形は變はるけれども、釣合はせ力の位置には變はり起らぬものである。學者宜しく研究すべし。

以上を總括するに、物體釣合ひの條件を圖法力學から云へば、次の二つとなる。

第一、力の數と等數の邊を有する力の多角形を書き得べきこと。

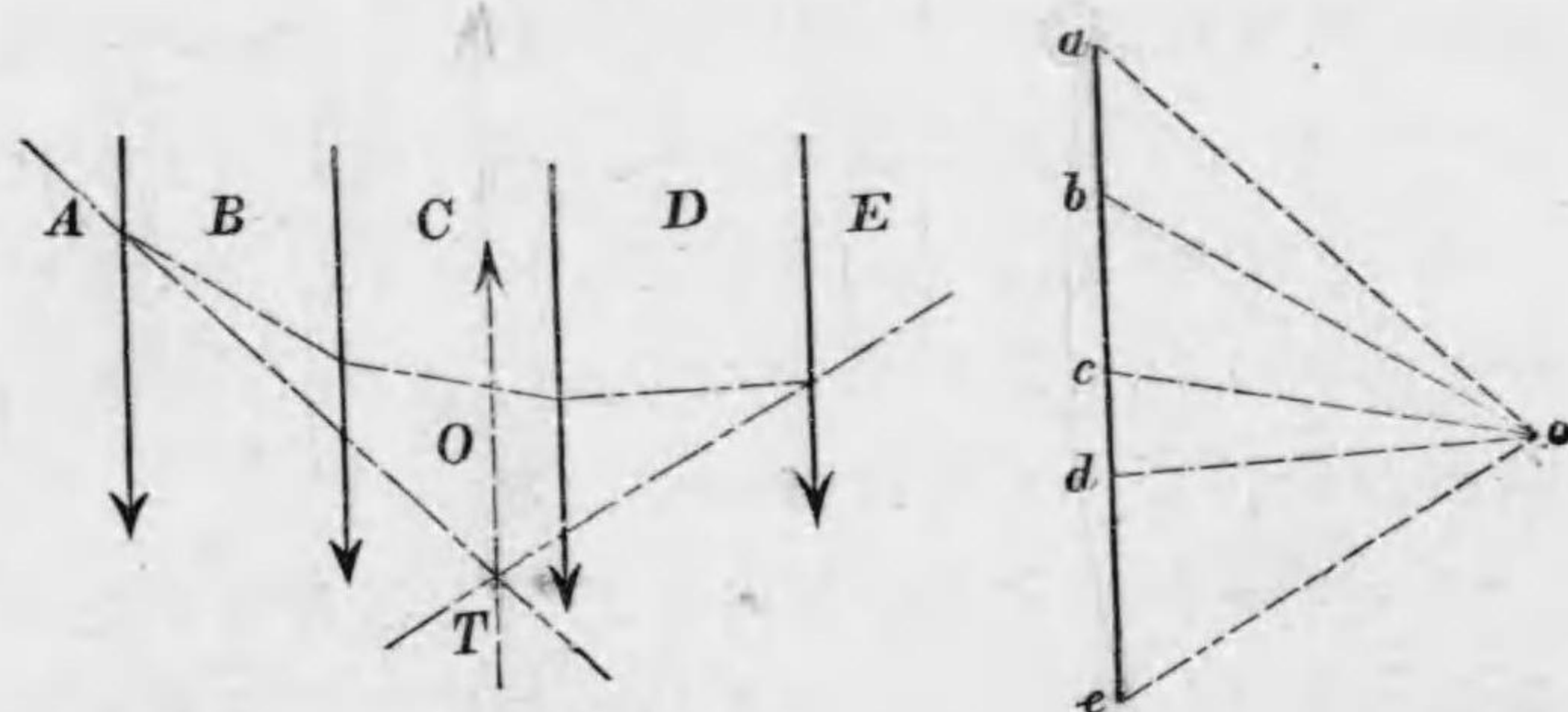
第二、力の數と等數の邊を有する「リンク」多角

形を書き得べきこと。

此等の二條件を満足する物體は常に釣合ひにあるのであるが又反對に、釣合ひにある物體ならば此等の二條件は必ず満足される。

45. 平行力の場合の「リンク」多角形、第六十六圖

第 六 十 六 圖

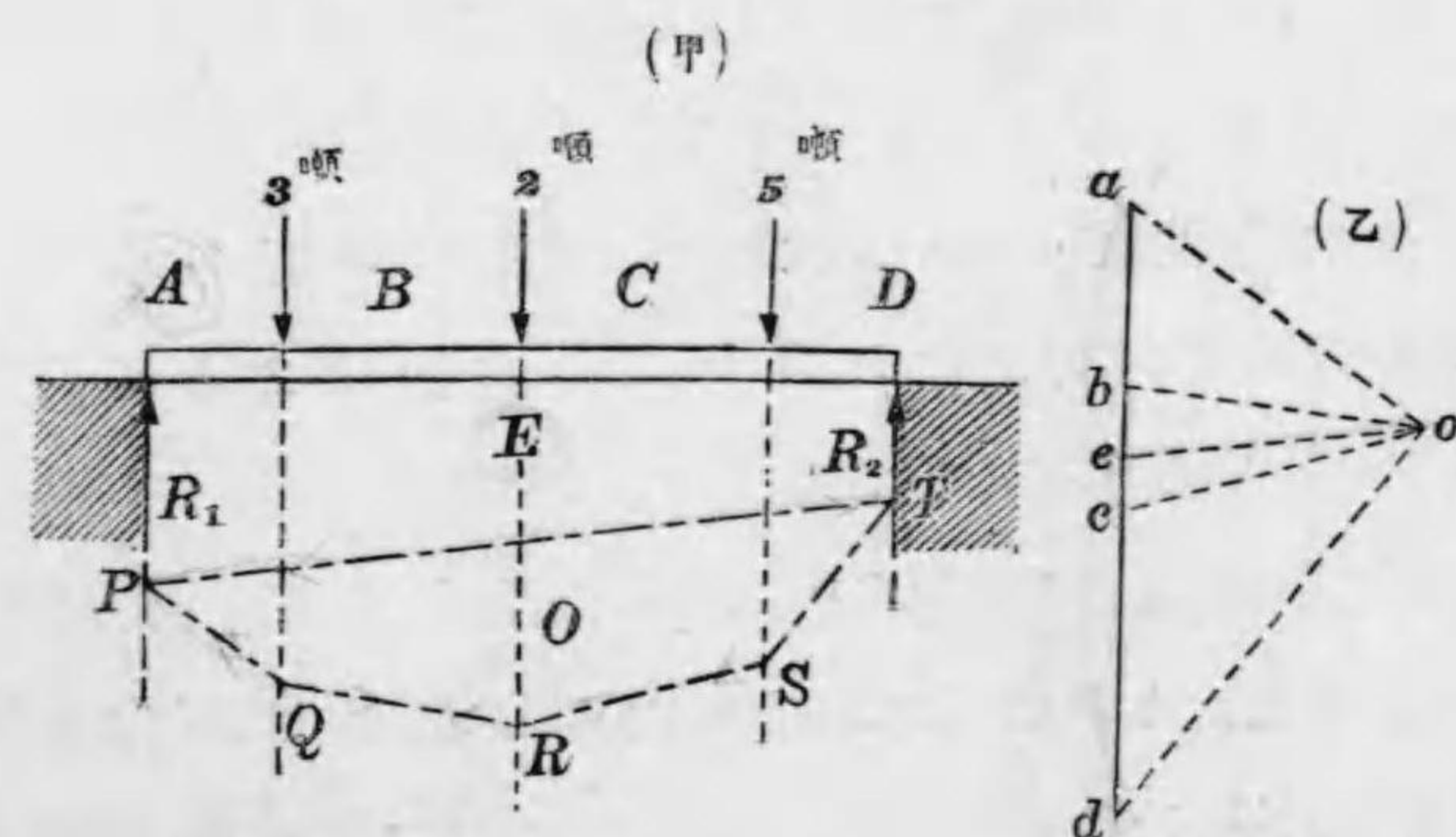


に於て AB, BC, CD, DE なる四力の合成力又は釣合はせ力を求める場合には、力の多角形 abcdea は折り重なつて一直線となる故に、合成力 ae 又は釣合はせ力 ea は此等の力に平行すること明白である。偕て任意の點 o を極として oa, ob, oc, od, oe なる極線を書き、A の空間に oa に平行なる直線 OA, B の空間に ob に平行なる直線 OB, C の空間に oc に平行なる直線 OC, D の空間に od に平行なる直線 OD, E の空間に oe に平行なる直線 OE を順次に書けば、前節第二の

條件により OA と OE との交點 T は合成力又は釣合はせ力の通過する點である。其大きさは ea の長さを以て測り得べく、其方向は此等の力に平行で、向きは合成力ならば ae の向き、釣合はせ力ならば ea の向きである。

46. 「リンク」多角形により、釣合ひにある平行力の内二つの未知力を求めること、第六十七圖(甲)は水

第 六 十 七 圖



平なる梁の上に 3, 2 及び 5 噸の重量を置きたる構造圖である。此時左右の支點に作用する反働力 R_1 及び R_2 を求めんには、圖の如く空間に符號を附け、同圖(乙)に於て ab を 3 噸, bc を 2 噸, cd を 5 噸に等しく書く時は、反働力 R_1 と R_2 との和は da を以て表はさるゝ譯であるから、 R_1 と R_2 との和は知られるが其大きさを

別々に知るには、「リンク」多角形の方法を應用せねばならぬ。偕て任意の點 o を極とし oa, ob, oc, od なる極線を書き、 A の空間に oa に平行なる直線 PQ 、 B の空間に ob に平行に QR 、 C の空間に oc に平行に RS 、 D の空間に od に平行に ST を引けば、 P と T とを結ぶ直線 PT は第44節第二條件により、 E の空間に屬する「リンク」多角形の一邊でなければならぬ故に、 PT に平行に「ベクトル」圖に oe なる極線を引けば、 de は DE 即ち反働力 R_2 を表はし、 ea は EA 即ち反働力 R_1 を表はすこととなる。

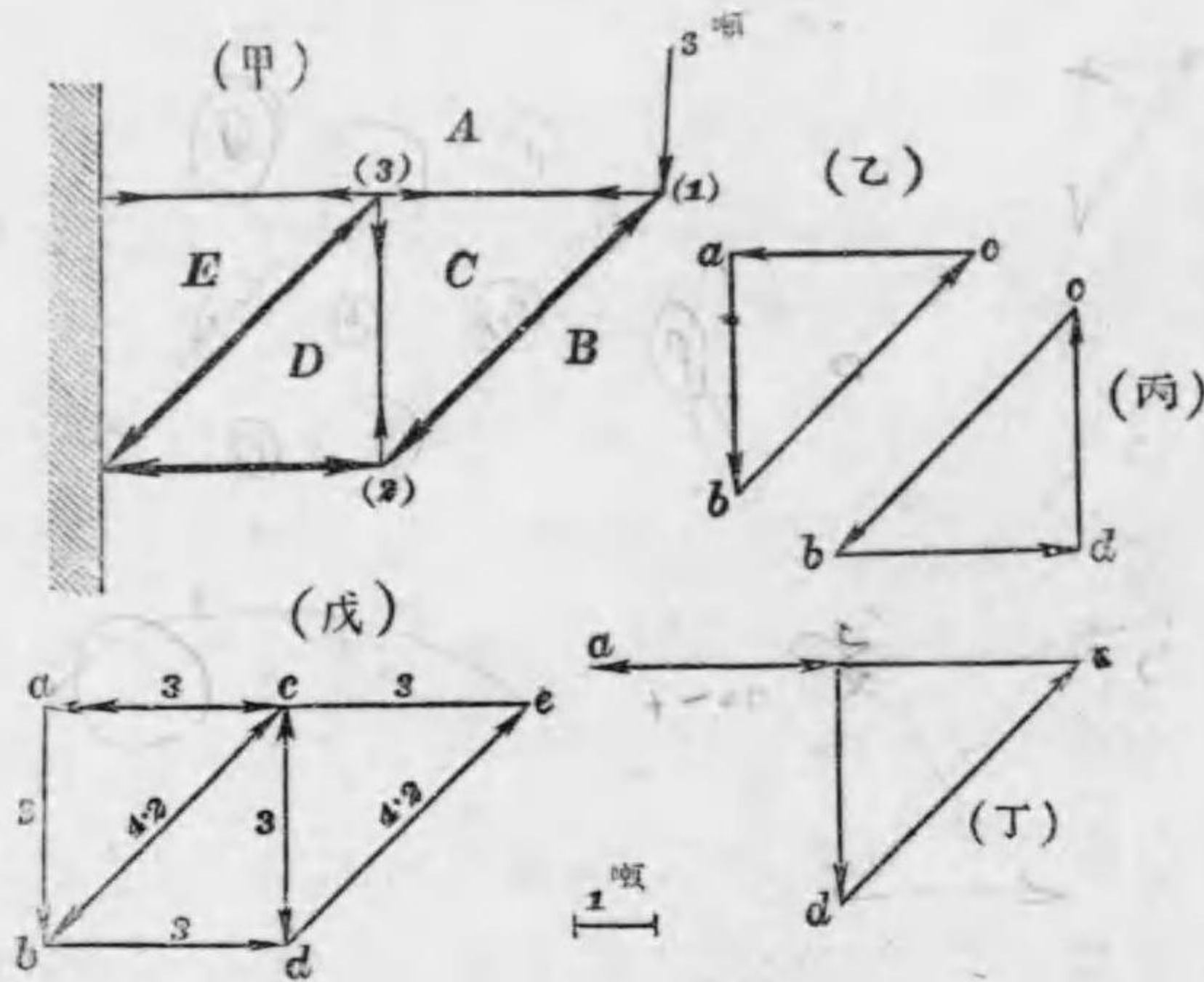
斯様な方法で釣合ひにある多數の平行力の内の二つの未知力は、「リンク」多角形の方法によりて容易に求め得らるゝのである。

47. 構造物の釣合ひ 起重機、家屋、橋梁の如き、多數の桁を結び合はせて造りたる構造物は、外力を加へる時は、各々の桁は皆其外力の爲に種々の反働力を生じ、構造物が釣合ひにある時は、各々の結び目は夫々釣合ひの有様にあるのである。若し釣合はぬ時は其構造物は成立たぬものであるから、各々の結び目は皆釣合ひの條件を満足する様に造らねばならぬ。又各々の桁は、己の受ける力に對して充分丈夫にして、折れ潰れ或は引き切れる様なことがあつ

てはならぬ。然し同じ構造物にも大なる力を受ける桁と小なる力を受ける桁とがあるから、大なる力を受けるものは力に比例して丈夫な桁に造り、小なる力を受けるものは左程丈夫に造る必要はない。斯の如き受ける力に對して桁の大きさを適當に定める學問は即ち材料及び構造強弱學であつて本書第二編に詳述することとし、茲には各々の桁が何程の力を受けるかと云ふ、受ける力の大きさと桁の種類とを定めんとするのである。

各々の桁が受ける力にも、引張られる力と壓縮される力と二種類あるが、引張られる桁又は棒を引張り棒と云ひ、壓縮される桁又は棒を突張り棒と云ふ。同じ大きさの力を受けるにしても、引張らるゝものと壓縮さるゝものとの於て、桁又は棒の使ひ分けがある。例へば引張られる棒であるならば、棒の代はりに繩又は鎖の如きを代用しても差支はないが、壓縮される棒の代はりに繩又は鎖の如きを用ゐれば、其構造物は釣合ひを失つて潰れて仕舞ふことは見易きことである。夫故に吾人の目的は、構造物を形作る各々の桁又は棒が受ける力の大きさを知るは無論必要であるが、其れと同時に其れが引張り棒であるか突張り棒であるかを辨別する必要がある。

第六十八圖



第六十八圖(甲)は一端に3噸の重量を支へる或る構造物の構造圖である。パウの記號法により圖の如く空間に記號を附ける。倂て(1)なる結び目の釣合ひを考ふるに、3噸即ちABなる力はBC及びCAなる二つの桁によりて支へられる。即ち一點に働く三力の内、一力は既知力て他の二力は方向が知られて居るのであるから、(乙)圖に於てabを3噸に取り、bcをBCに平行に、caをCAに平行に畫きて得たる力の三角形abcによりて、BCなる桁の受ける力はbcによりて、CAなる桁の受ける力はcaによりて表はさるゝのである。故に(1)の結び目に於てはBC

にはbcを以て表はされる向き即ち↗なる向きの力を生じ、CAにはcaを以て表はされる向き即ち←なる向きの力を生ず。

次に(2)なる結び目の釣合ひを考ふるに、CBなる桁の受ける力は既に求めたるcbを以て表はされるのであるから既知力である。他の二力BD及びDCなる桁の受ける力は方向が與へられてある故に此等の力は力の三角形を以て總て知り得らる。即ち(丙)圖に於て、三角形bcdは(2)なる結び目の釣合ひに關する力の三角形であつて、bdはBD、dcはDCなる桁の受ける力を示す。而してCBにはcbを以て示さるゝ即ち↙なる向きの力を生じ、BDにはbdを以て示さるゝ向き即ち→なる向きの力を生じ、DCにはdcを以て示さるゝ向き即ち↑なる向きの力を生ずるのである。

凡て此等の桁の受ける力は外力に釣合はず爲に生ずる反働力であるから、運動の第三法則によりて一端に受ける力と他端に生ずる力とは等しく且つ反對であつて、桁は桁自身で釣合ひの有様にあるのである。之をパウの記號法にて云へば、(1)なる結び目に起る力がBC即ちbcならば、(2)なる結び目に於て同じ桁に起る力はCB即ちcbである。夫故に各

々の結び目の釣合ひを考ふる場合に、其結び目を周つて空間の記號を右廻はりに讀めば、其讀み續けの順序によつて原働と反働とが自然に區別されるのである。學者宜しく**パウ**の記號法の妙味を味ふべし。

次に(3)なる結び目を考ふるに、AC及びCDなる二つの桁の受ける力は ac 及び cd を以て既知力である。又DE及びEAは其方向を知る。即ち一點に働く多數の力の内、二力は方向のみを知り他は既知力である。故に力の多角形を以て、DE及びEAの受くる力の大きさを求めることは容易である。(丁)圖は此結び目の釣合ひに關する力の四邊形である。ACには a 、CDには cd 、DEには de 、EAには ea を以て表はされる反働力を生ずるのである。又此等の力の向きは、ACには ac 即ち \rightarrow なる向き、CDには cd 即ち \downarrow なる向き、DEには de 即ち \rightarrow なる向き、EAには ea 即ち \leftarrow なる向きの反働力が夫々起る。

以上の如く各々の結び目について順次に釣合ひを考へ、之に力の多角形を應用する時は、各々の桁の受ける力の大きさと向きとを知ることは容易である。仍て次に此等の桁の何れが突張り棒で何れが引張り棒であるかと云ふに、此構造物は3噸の外力を受けたが爲に、之に釣合はせんとしてBCには \nearrow な

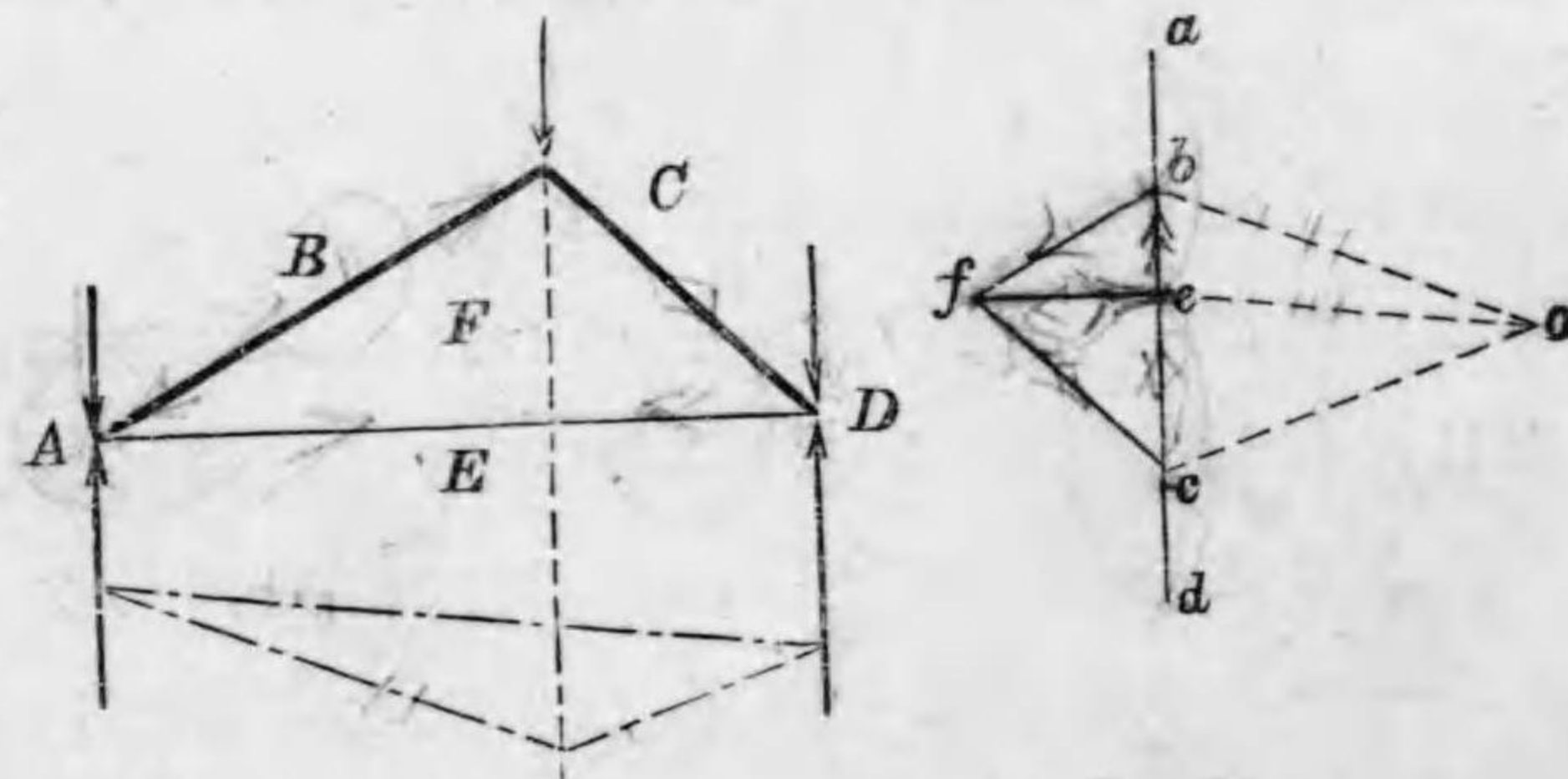
る力を生じ、CAには $\rightarrow\leftarrow$ なる力を生じたのである。而して此等は皆外力の作用によりて物體中に生じた反働力であるから、現に桁が加へられた力は反働力と反對の向きの力であることは見易き理である。即ちBCに加へられた力は \nearrow なる向きの力で、CAに加へられた力は $\leftarrow\rightarrow$ なる向きの力である。然るに他から $\rightarrow\leftarrow$ なる力を加へられるものは兩端から押し付けられる桁又は棒であるから突張り棒で、 $\leftarrow\rightarrow$ なる力を加へられるものは兩端から引張られる桁又は棒であるから引張り棒である。依てBCは突張り棒でCAは引張り棒である。

構造圖に示した矢の向きは釣合ひの爲に桁の中に生じた反働力の向きであるから、現に桁の受ける力の向きは之と反對である。夫故に構造圖の矢の向きが $\leftarrow\rightarrow$ なる桁は突張り棒で、 $\rightarrow\leftarrow$ なる桁は引張り棒であると記憶すれば宜しい。仍て第六十八圖(甲)に於てBCは4.2噸、BDは3噸、DEは4.2噸の力を受ける突張り棒(圖中太き線にて書きたる桁)で、CAは3噸、CDも3噸、EAは6噸の力を受ける引張り棒(圖中細き線にて書きたる桁)であることが「ベクトル」圖を力尺を以て測り、尙ほ構造圖の各々の桁の兩端に附した矢の向きを以て知られる。

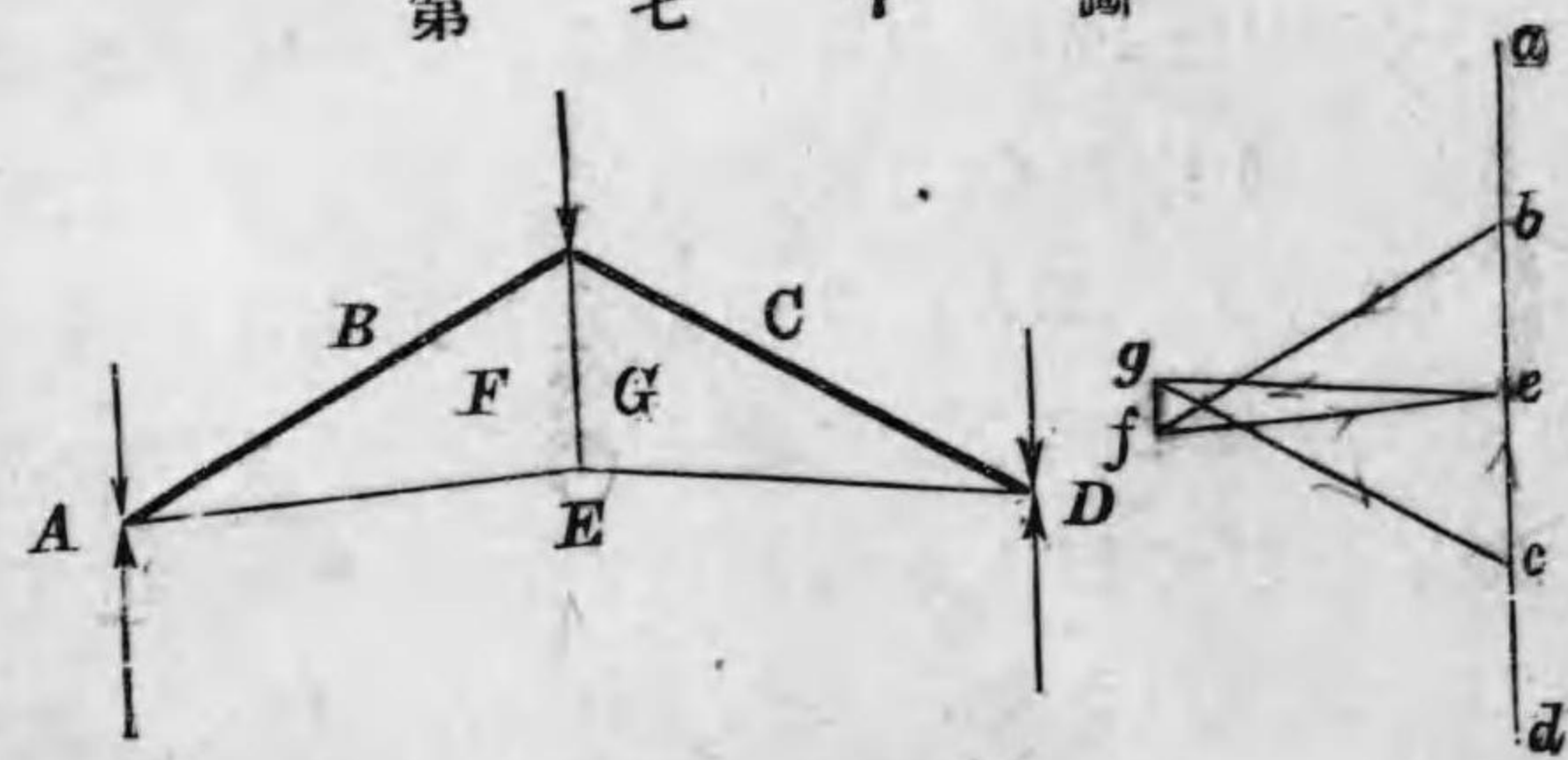
(1)(2)及び(3)なる結び目の釣合ひを考へる場合に、(乙)(丙)及び(丁)に示した如き力の多角形を別々に書く代はりに、通例此等を組合はせて(戊)圖に示した如き一個の「ベクトル」圖にする。之を内力圖と云ふ。

次に種々の例を示す。但し圖中細き線を以て示した桁は引張り棒で、太き線を以て示した桁は突張り棒である。學者宜しく研究すべし。第六十九圖は反働力が不明なる時は先づリンク多角形の方法

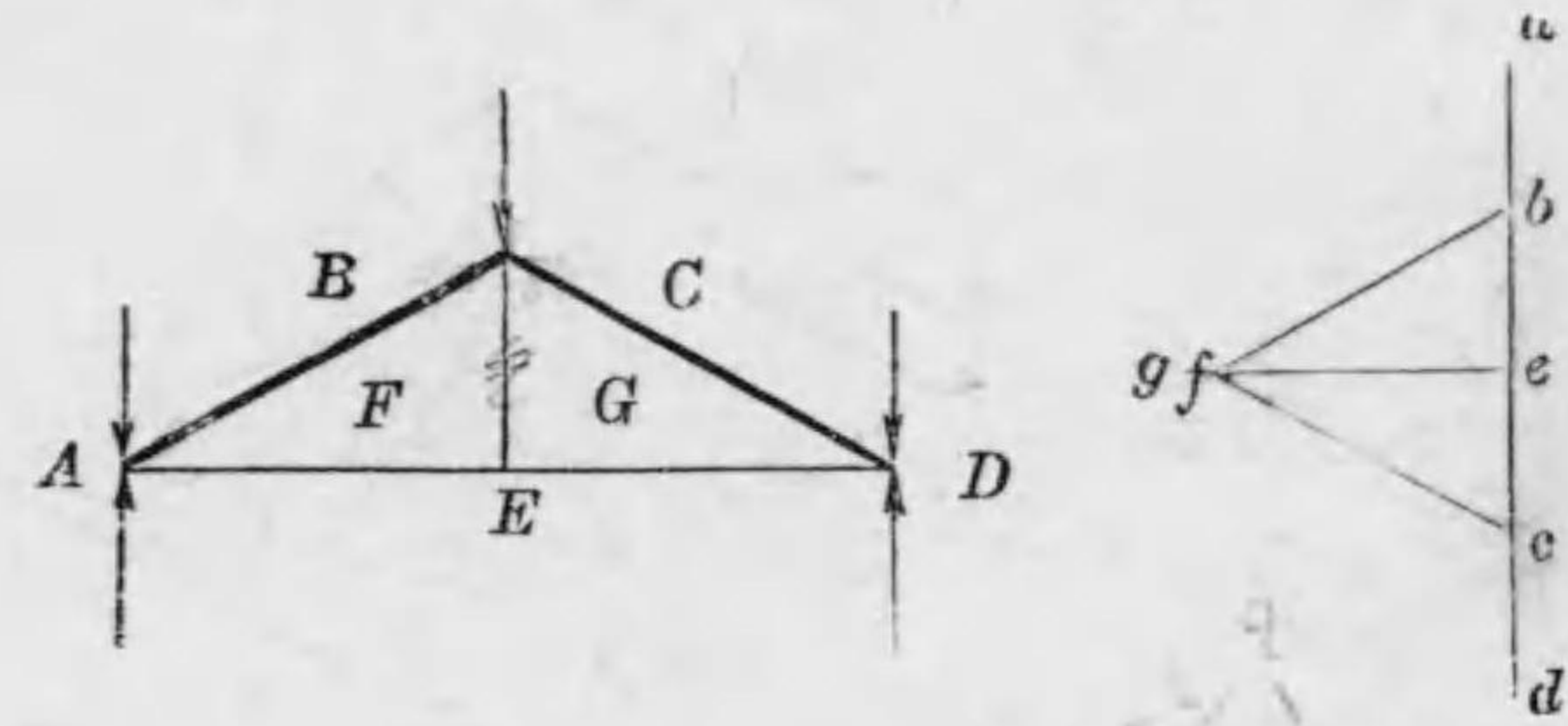
第六十九圖



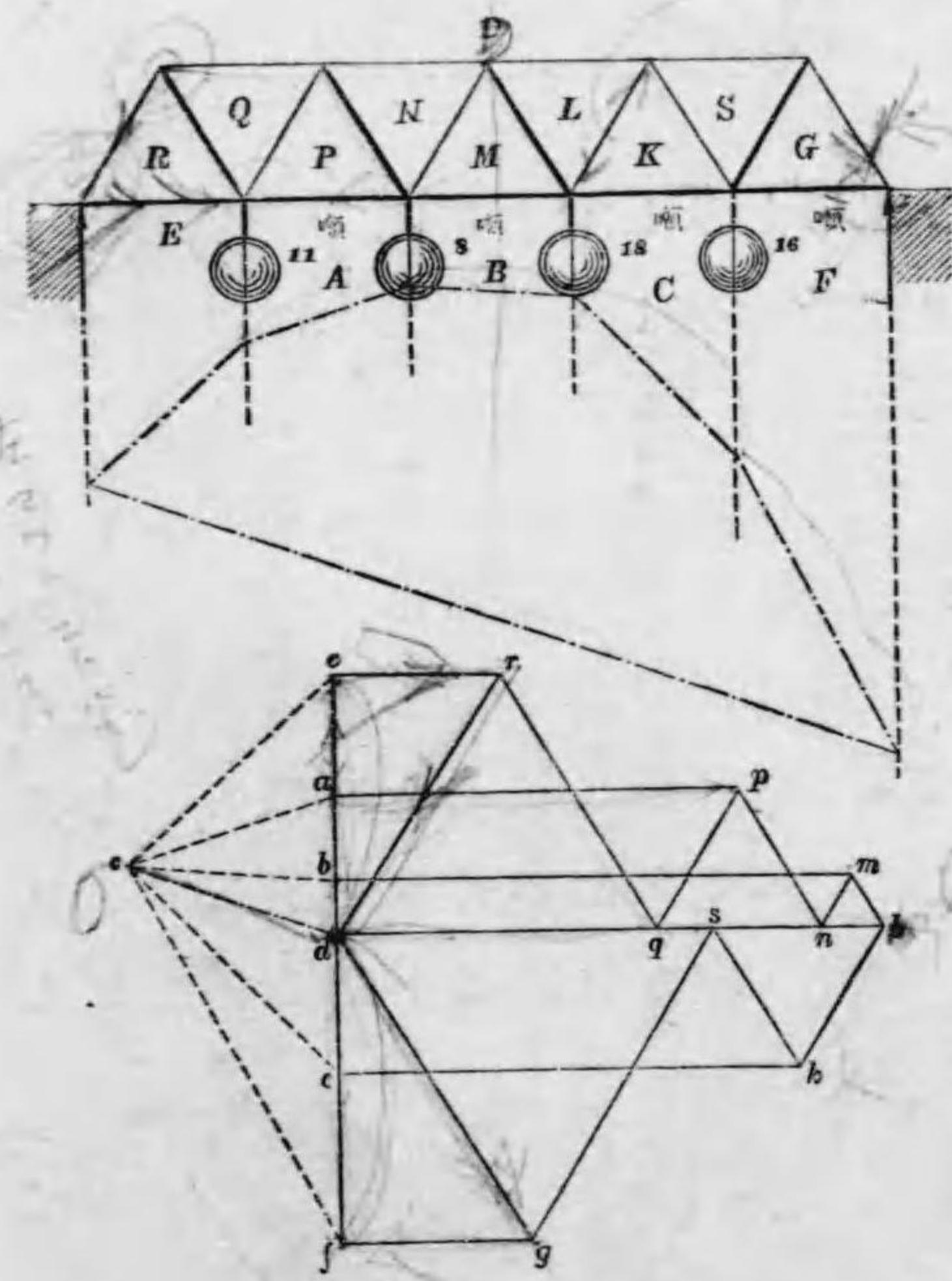
第七十圖



第七十一圖



第七十二圖



によりて、反働力の大きさを求めた上で内力圖を書くことの例を示し、第七十圖は内力圖の f と g とが一點に合して fg なる力は零、即ち FG なる桁には外力の影響を及ぼさぬから此桁は不要である。依て之を省い