

$\gamma$  und  $\delta$  deren Neigungen gegen die Führungsgeraden und zwar mit  $\gamma_1$  und  $\delta_1$  in den obersten und mit  $\gamma_0$  und  $\delta_0$  diejenigen in den mittleren Stellungen, seien endlich  $s$  und  $s_1$  die Subhöhen der Punkte  $E$  und  $G$ . Man hat dann, wenn man schließlich noch die Hebelarme des zweiten Lenkers  $DB$  mit  $q$  und  $FB$  mit  $q_1$  bezeichnet, zunächst

$$\frac{s}{s_1} = \frac{EB}{GB} = \frac{DB}{FB} = \frac{q}{q_1}.$$

Ferner ist nach der Figur

$$\frac{1}{2} s = r \sin \alpha_1 + l \cos \gamma_0 - l \cos \gamma_1 = r \sin \alpha_1,$$

da  $\cos \gamma_0 = \cos \gamma_1$  ist. Ebenso hat man

$$\frac{1}{2} s_1 = r_1 \sin \alpha_1 + l_1 \cos \delta_0 - l_1 \cos \delta_1,$$

und es ist daher

$$\frac{s}{s_1} = \frac{r \sin \alpha_1}{r_1 \sin \alpha_1 + l_1 (\cos \delta_0 - \cos \delta_1)}.$$

Wenn die Richtung  $KK$  ebenfalls die Pfeilhöhe des Bogens halbirt, welchen  $J$  beschreibt, so ist auch  $\cos \delta_0 = \cos \delta_1$ , und man hat

$$\frac{s}{s_1} = \frac{r \sin \alpha_1}{r_1 \sin \alpha_1} = \frac{r}{r_1}.$$

Da nun aber auch

$$\frac{s}{s_1} = \frac{q}{q_1}$$

ist, so hat man als Bedingungsgleichung für die Geradföhrung des Punktes  $G$ :

$$\frac{q}{q_1} = \frac{r}{r_1}.$$

Diese Bedingung läßt sich, wie leicht zu ersehen ist, nur erfüllen, wenn die gerade Verbindungslinie  $AB$  der Drehpunkte parallel der Subrichtung ist. Den Punkt  $J$  hat man dann so auf dem Balancier anzunehmen, daß die Führungslinie  $KK$  ebenfalls die Pfeilhöhe des von  $J$  durchlaufenen Bogens halbirt. Man pflegt diese Uebertragungsvorrichtung wohl auch als den halben Storchschnabel zu bezeichnen.

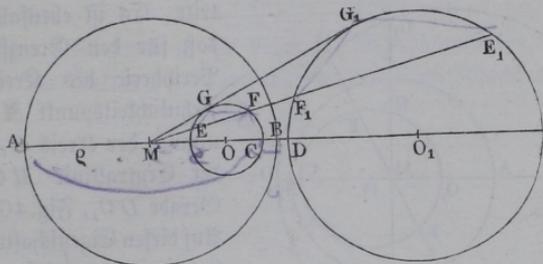
§. 106. Geradföhrung von Paucellier. Im Jahre 1864 machte der Ingenieurhauptmann Paucellier in den *Nouvelles Annales des Mathématiques*, tome III, 2. série einen Apparat, sogenannten Universalzirkel, bekannt, vermittelt dessen die kreisförmige Bewegung auch in eine genau geradlinige ohne Mithilfe einer Coulissenföhrung verwandelt werden kann. Später, im Jahre 1871, wurde von Herrn Lipkin in Petersburg\*)

\*) S. Zeitschr. deutsch. Ingen. 1877, S. 11.

eine Geradföhrung angegeben, welche auf demselben Principe beruht wie der Paucellier'sche Universalzirkel. Diese Geradföhrung läßt sich mit Hölfe einiger bekannten Sätze vom Kreise folgender Art erläutern.

Denkt man zu dem Kreise vom Halbmesser  $MA = \rho$ , Fig. 407, zwei sogenannte Pole, d. h. zwei auf demselben Durchmesser  $AB$  gelegene Punkte  $C$  und  $D$ , welche ein Paar zugehöriger harmonischer Gegenpunkte sind, für

Fig. 407.



welche die beiden Endpunkte  $A$  und  $B$  das andere Paar abgeben, so daß man also hat:

$$AC : BC = AD : BD,$$

so ist leicht ersichtlich, daß für je zwei solcher Pole auch die Gleichung gilt

$$MC \cdot MD = \overline{MA}^2,$$

oder  $MC = c$  und  $MD = d$  gesetzt:

$$cd = \rho^2.$$

Diese Gleichung folgt ohne Weiteres aus der harmonischen Proportion, wenn man dieselbe

$$\rho + c : \rho - c = d + \rho : d - \rho$$

schreibt. Denkt man sich nun durch  $C$  irgend einen Kreis  $OFGE$  gelegt, und bestimmt für dessen sämtliche Punkte wie  $E, F, G$  ebenfalls die zu dem ersten Kreise  $M$  zugehörigen Pole  $E_1, F_1, G_1$ , so liegen die letzteren, wie sich leicht zeigen läßt, sämtlich in der Peripherie eines zweiten Kreises zum Mittelpunkte  $O_1$ . Um dies zu erkennen, denke man an den Kreis  $O$  von  $M$  die Tangente  $MG$  und außerdem eine beliebige Secante  $MEF$  gelegt, so ist, unter der gemachten Voraussetzung, daß  $E_1, F_1$  und  $G_1$  die Pole zu  $E, F$  und  $G$  für den Kreis  $M$  vom Halbmesser  $\rho$  sind, nach Obigem:

$$ME \cdot ME_1 = MF \cdot MF_1 = MG \cdot MG_1 = \rho^2.$$

Da nun aber auch

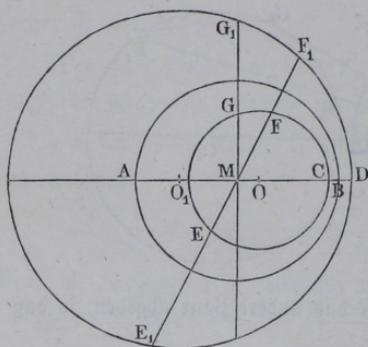
$$ME \cdot MF = \overline{MG}^2$$

ist, so folgt durch Division

$$MF : ME_1 = ME : MF_1 = MG : MG_1.$$

Hieraus folgt, daß die beiden Figuren  $EGF$  und  $F_1G_1E_1$  ähnlich und ähnlich liegend sind, und der Mittelpunkt  $M$  des ursprünglichen Kreises als Ähnlichkeitsmittelpunkt gilt, und zwar als äußerer, wenn, wie in Fig. 407,  $M$  außerhalb des Kreises  $O$  gelegen ist, und als innerer Ähnlichkeitsmittelpunkt, wenn  $M$ , wie in Fig. 408, im Innern des Kreises  $O$  liegt, in welchem

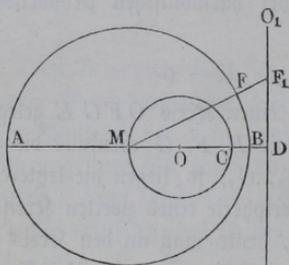
Fig. 408.



dem Falle die halbe kürzeste Sehne  $MG$  die Stelle der Tangente vertritt. Es ist ebenfalls ersichtlich, daß für den Grenzfall, wo die Peripherie des Kreises  $O$  den Ähnlichkeitspunkt  $M$  in sich aufnimmt, der Kreis  $O_1$  in eine auf der Centrallinie  $MO$  senkrechte Gerade  $DO_1$ , Fig. 409, übergeht. Auf diesen Eigenschaften der Kreislinie, welche übrigens aus den Grundlehren der Geometrie bekannt sein dürften\*), beruht der Universalzirkel von Paucellier und die dahin gehörige Geradföhrung.

Dieser Mechanismus besteht im Wesentlichen aus dem aus vier gleich langen Schienen gebildeten Gelenkrhombus  $CEDF$ , Fig. 410, von welchem zwei gegenüber liegende Punkte  $E$  und  $F$  durch die beiden gleich langen Lenkschienen  $ME$  und  $MF$  mit dem festen Drehpunkte  $M$  gelenkig verbunden sind.

Fig. 409.



Wie man diese Hebelverbindung, welche offenbar noch keine zwangläufige Beweglichkeit (s. Einleitung S. 30) besitzt, auch bewegen möge, immer werden wegen der Symmetrie der Glieder die Eckpunkte  $C$  und  $D$  mit dem festen Drehpunkte  $M$  in einer Geraden liegen, welche die Winkel bei  $M$ ,  $C$  und  $D$  halbirt. Bezeichnet man die Länge der Lenker  $ME = MF$  mit  $L$ , die Länge der Rhombusseiten mit  $l$  und für irgend

eine beliebige Lage die halben Winkel bei  $M$  mit  $\varphi$  und bei  $C$  mit  $\gamma$ , so hat man für die Abstände der Ecken  $C$  und  $D$  vom festen Drehpunkte in dieser beliebigen Lage:

\*) S. u. N. Lehrbuch der Geometrie von F. Wolff, 1. Th., das Capitel vom Kreise.

$$MC = c = L \cos \varphi - l \cos \gamma,$$

$$MD = d = L \cos \varphi + l \cos \gamma;$$

daher

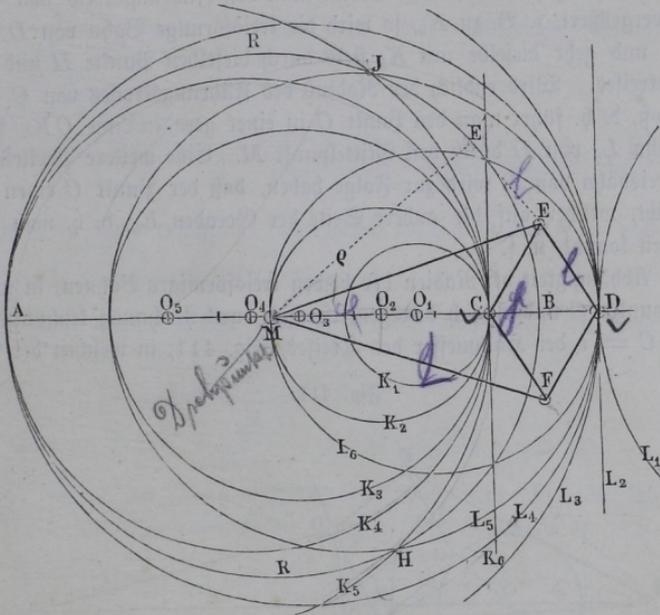
$$MC \cdot MD = cd = L^2 \cos^2 \varphi - l^2 \cos^2 \gamma = L \cos^2 \varphi - l^2 (1 - \sin^2 \gamma)$$

oder da  $l \sin \gamma = L \sin \varphi$  ist:

$$cd = L^2 - l^2 = \varrho^2,$$

wenn die Constante  $L^2 - l^2 = ME^2 - CE^2$  mit  $\varrho^2$  bezeichnet wird. Der beschriebene Mechanismus hat daher die Eigenthümlichkeit, daß die beiden nicht mit den Lenkern direct verbundenen Ecken des Rhombus sich so be-

Fig. 410.

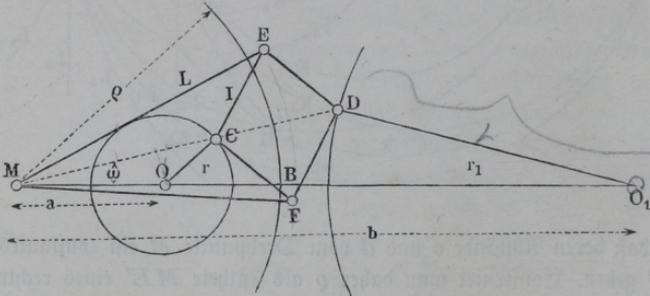


wegen, daß deren Abstände  $c$  und  $d$  vom Drehpunkte  $M$  ein constantes Product  $\varrho^2$  geben. Construiert man daher  $\varrho$  als Kathete  $ME'$  eines rechtwinkligen Dreiecks  $MEE'$ , dessen Hypothenuse  $ME = L$  und dessen andere Kathete  $EE' = EC = l$  ist, und zeichnet um  $M$  mit dem Radius  $ME' = \varrho$  den Kreis  $R$ , so müssen die beiden besagten Ecken  $C$  und  $D$  des Rhombus sich nach dem Vorstehenden so bewegen, daß sie stets zwei zu einander gehörige Pole für den gedachten Kreis  $R$  abgeben. Weiter folgt dann sofort aus der oben angeführten Eigenschaft der Pole des Kreises, daß, wenn der eine Punkt  $C$  oder  $D$  in einem Kreise geführt wird, auch die von dem an-

deren Eckpunkte  $D$  oder  $C$  beschriebene Bahn ein Kreis ist, für welchen  $M$  den Ähnlichkeitsmittelpunkt abgibt. Führt man z. B. den Eckpunkt  $C$  in einem Kreise  $K_1$ , etwa durch einen um den festen Mittelpunkt  $O_1$  drehbaren Lenker  $O_1C$ , so bewegt sich  $D$  in dem Kreise  $L_1$ , und es geht dieser letztere in die Gerade  $DL_2$  über, wenn die kreisförmige Bahn  $K_2$  des Punktes  $C$  durch den Lenkerdrehpunkt  $M$  hindurchgeht. Wird die Kreisbahn des Punktes  $C$  noch mehr erweitert, z. B. zu  $K_3$ , so geht die Bahn des Punktes  $D$  unter Krümmungsänderung in den Kreis  $L_3$  über, und müssen die beiden kreisförmigen Bahnen  $K_4$  und  $L_4$  von  $C$  und  $D$  in demselben Punkte  $A$  des Grundkreises  $R$  sich berühren, denn wenn von den beiden Polen des Kreises der eine in die Peripherie fällt, so muß der andere als sein harmonischer Gegenpunkt mit ihm zusammenfallen. Wenn man den Führungskreis von  $C$  noch mehr vergrößert, z. B. zu  $K_5$ , so wird die kreisförmige Bahn von  $D$  kleiner zu  $L_5$  und geht dieselbe mit  $K_5$  stets durch dieselben Punkte  $H$  und  $J$  des Grundkreises. Wird endlich der Radius des Führungskreises von  $C$  unendlich groß, d. h. führt man den Punkt  $C$  in einer geraden Linie  $CK_6$ , so geht die Bahn  $L_6$  von  $D$  durch den Mittelpunkt  $M$ . Eine weitere Verkleinerung der Kreisbahn von  $D$  wird zur Folge haben, daß der Punkt  $C$  einen Kreis beschreibt, welcher auf die andere Seite der Geraden  $K_6$ , d. h. nach  $D$  hin zu liegen kommt, u. s. w.

Die Abhängigkeit der Radien der beiden kreisförmigen Bahnen, in welchen die Eckpunkte  $C$  und  $D$  sich bewegen, ist auch durch Rechnung leicht bestimmt. Sei  $OC = r$  der Halbmesser des Kreises, Fig. 411, in welchen der Punkt

Fig. 411.



$C$  geführt wird, und bezeichne  $a$  den Abstand  $MO$  der beiden festen Drehpunkte, so ist in irgend einer Stellung  $CEDF$  des Rhombus, in welcher die Symmetrielinie  $MCD$  den beliebigen Winkel  $CMO = \omega$  mit der festen Basis  $MO$  bildet, offenbar:

$$MC = c = a \cos \omega + \sqrt{r^2 - a^2 \sin^2 \omega},$$

und da nach dem Obigen

$$cd = L^2 - l^2 = \varrho^2$$

ist, so hat man auch

$$cd = d(a \cos \omega + \sqrt{r^2 - a^2 \sin^2 \omega}) = \varrho^2,$$

woraus

$$(\varrho^2 - da \cos \omega)^2 = d^2 (r^2 - a^2 \sin^2 \omega)$$

oder

$$d^2 (a^2 - r^2) - 2 d \varrho^2 a \cos \omega = - \varrho^4.$$

Schreibt man dies

$$d^2 - 2 d \frac{\varrho^2 a}{a^2 - r^2} \cos \omega = - \frac{\varrho^4}{a^2 - r^2}$$

und setzt  $\frac{\varrho^2 a}{a^2 - r^2} = b$ , so erhält man durch beiderseitige Addition von

$$b^2 = \frac{\varrho^4 a^2}{(a^2 - r^2)^2}:$$

$$d^2 - 2 db \cos \omega + b^2 = - \frac{\varrho^4}{a^2 - r^2} + \frac{\varrho^4 a^2}{(a^2 - r^2)^2} = \frac{\varrho^4 r^2}{(a^2 - r^2)^2}.$$

Es ist aber leicht ersichtlich, daß, wenn man  $MO_1 = b = \frac{\varrho^2 a}{a^2 - r^2}$  macht, die Seite  $DO_1$  ebenfalls bestimmt ist durch

$$\begin{aligned} \overline{DO_1}^2 &= \overline{DM}^2 - 2 DM \cdot MO_1 \cos \omega + \overline{MO_1}^2 = d^2 - 2 db \cos \omega + b^2 \\ &= \frac{\varrho^4 r^2}{(a^2 - r^2)^2}, \end{aligned}$$

folglich hat man  $DO_1 = \frac{\varrho^2 r}{a^2 - r^2}$  unabhängig von dem Winkel  $\omega$ . Hieraus folgt, daß  $O_1$  der Mittelpunkt des Kreises ist, in welchem der Eckpunkt  $D$  sich führt, und daß dieser Punkt von dem Drehpunkte  $M$  der Lenker um

$$\underline{MO_1} = b = \frac{\varrho^2 a}{a^2 - r^2} = \frac{L^2 - l^2}{a^2 - r^2} a$$

entfernt ist, während der Radius dieses Kreises zu

$$DO_1 = r_1 = \frac{\varrho^2 r}{a^2 - r^2} = \frac{L^2 - l^2}{a^2 - r^2} r$$

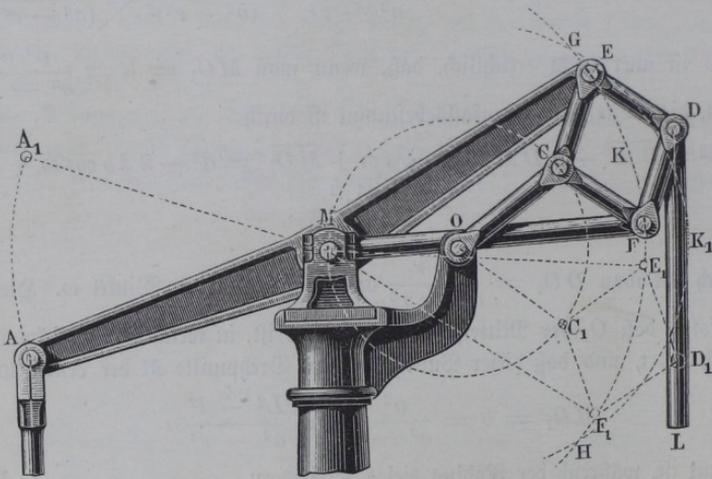
gefunden ist. Setzt man hierin  $a = r$ , so folgt  $r_1 = \infty$ , d. h. der Punkt  $D$  wird in einer Geraden geführt. Wenn man in den für  $b$  und  $r_1$  gefundenen Werthen  $b$  mit  $a$  und  $r$  mit  $r_1$  vertauscht, so bestimmen dieselben den Halbmesser und Mittelpunkt der kreisförmigen Bahn des Punktes  $C$ , sobald die Bahn von  $D$  durch  $r_1$  und  $b$  festgestellt ist. Man erhält dann ebenfalls aus  $r_1 = b$  den Halbmesser  $r = \infty$ , d. h.  $C$  wird in einer Geraden geführt,

wenn die Bahn des Eckpunktes  $D$  durch den Lenkerdrehpunkt  $M$  hindurchgeht, wie schon oben erwähnt worden.

Aus diesen Ermittlungen ergibt sich, wie der vorliegende Mechanismus dazu benutzt werden kann, Kreisbogen von beliebig großem Halbmesser zu verzeichnen, woher der Name Universalzirkel sich rechtfertigt. Insbesondere wird das Instrument zur Verzeichnung sehr flacher Kreisbogen sich empfehlen, deren Mittelpunkte weit abgelegen und daher nicht zugänglich sind. Für den Maschinenbau hat dagegen nur derjenige Fall ein besonderes Interesse, in welchem die Bahn der einen freien Rhombusecke in eine Gerade übergeht, was allgemein immer dann der Fall ist, wenn die andere freie Ecke in einem Kreise schwingt, welcher den Drehpunkt der Lenker in sich aufnimmt.

Die betreffende Geradföhrung ist nun ohne Weiteres klar. Soll, Fig. 412, die Stange  $DL$  in der Geraden  $DD_1$  geföhrt werden, so hat man nur den Endpunkt  $D$  derselben mit der einen Ecke des Rhombus  $DECF$  zu ver-

Fig. 412.

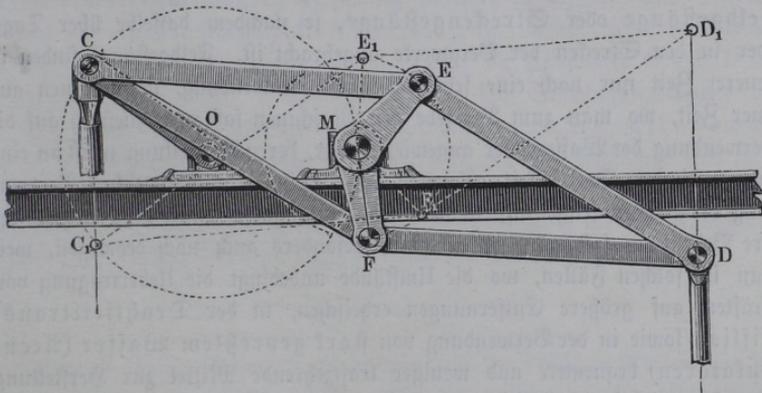


binden, dessen gegenüberliegende Ecke  $C$  an einen Lenker  $OC$  angeschlossen ist von solcher Länge und Lage, daß der um  $O$  mit  $OC$  beschriebene Kreis durch den Drehpunkt  $M$  der beiden Lenker  $ME$  und  $MF$  geht. Von den letzteren kann  $MF$  etwa durch zwei einfache Schienen gebildet werden, während man  $ME$  behufs der Bewegungsübertragung zu einem Balancier  $EMA$  gestalten kann, an dessen anderem Ende  $A$  die betreffende Kurbelstange angeschlossen wird. Daß man auch hier, wie bei den früher besprochenen Geradföhhrungen, die Schienen und Lenker paarweise anordnen wird, um dem

Balancier und der Kolbenstange zwischen den Gliederpaaren Raum zu gewähren, bedarf nur der Erwähnung. Aus der Figur erkennt man, daß diejenige Lage des Systems, in welcher die Punkte  $E$  und  $C$  mit  $O$  in gerader Linie liegen, der oberen Grenzstellung entspricht, und wenn man daher mit der Länge  $OC + CE = r + l$  den Kreisbogen  $K_1$  um  $O$  beschreibt, so schneidet derselbe den um  $M$  beschriebenen Kreis  $K$  vom Halbmesser  $ME = L$  in zwei Punkten  $G$  und  $H$ , welche beziehungsweise die äußersten Lagen von  $E$  und  $F$  darstellen. Es ist mit Rücksicht darauf leicht, bei einer gewissen Hubhöhe  $DD_1$  der Kolbenstange die Verhältnisse von  $L$ ,  $l$  und  $r$  entsprechend zu wählen.

Bei der bisher besprochenen Anordnung ist der Drehpunkt  $M$  der Hauptlenker außerhalb des Rhombus angeordnet worden. Es steht aber nichts im Wege, durch Verkürzung der Hauptlenker  $ME$  und  $MF$  den Drehpunkt  $M$  in das Innere des Rhombus zu verlegen, da die entwickelten Beziehungen ganz allgemein und ohne Rücksicht auf das Verhältniß der Längen  $L$  und  $l$  gelten. In diesem Falle entsteht eine Construction wie Fig. 413, bei welcher

Fig. 413.



das Rhombus  $CEDF$  gewissermaßen selbst als Balancier figurirt, dessen Unterstützungspunkt  $M$  den Drehpunkt für die beiden gleichen Lenker  $ME$  und  $MF$  abgiebt.

Daß man aus den hier angeführten Geradföhrungen andere durch Umkehrung bilden kann, ist eben so klar, wie daß man durch geeignete Verbindung mit Parallelogrammföhrungen andere Geradföhrungen aus der erhaltenen ableiten kann. Es sei in dieser Beziehung auf eine Arbeit von H. A. Hülsenberg in der Zeitschrift deutsch. Ing. Jahrg. 1877, S. 11 u. f. verwiesen.

Schließlich kann bemerkt werden, daß diese sinnreiche und schöne Geradföhrung die einzige bekannte ist, welche die Ueberföhrung einer schwingenden Bewegung in eine genau geradlinige ohne Anwendung von Coulissen lediglich durch Lenker ermögllicht, und dadurch ein Problem in vollkommener Weise gelöst ist, welchem die bedeutendsten Ingenieure seit Watt ihre Bemöhungen zugewandt haben.

§. 107. **Schwingen.** Wenn die Uebertragung von Kräften durch Stangen auf beträchtliche Entfernungen geschehen soll, so hat man die Stangen durch Unterstüzungen oder Föhrungen in geeigneten Abständen zwischen ihren Endpunkten vor seitlichen Ausbiegungen zu sichern. Dies kann z. B. durch Walzen geschehen, in welchem Falle das Gestänge in seinen einzelnen Theilen zu einem starren Stücke verbunden ist; in solcher Art sind in der Regel die Pumpengestänge in Bergwerken ausgeföhrt. Statt dessen kann man aber auch das Gestänge aus einzelnen, an ihren Enden durch Bolzen drehbar an einander gefügten Stücken bestehen lassen und die Unterstüzung der Vereinigungspunkte durch schwingende Hebel oder Böcke bewirken, welche letzteren den Namen Schwingen erhalten. Eine solche Anordnung nennt man wohl Feldgestänge oder Streckengestänge, je nachdem dasselbe über Tage, oder in den Strecken der Bergwerke angebracht ist. Feldgestänge finden in neuerer Zeit nur noch eine sehr beschränkte Anwendung, sie stammen aus einer Zeit, wo man zum Betriebe der Maschinen fast ausschließlich auf die Verwendung der Wasserräder angewiesen war, deren Aufstellung meist an eine ganz bestimmte Vertiklichkeit gebunden ist. Seit der umfangreichen Verwendung der überall leicht aufstellbaren Dampfmaschinen haben die Feldgestänge ihre Bedeutung fast gänzlich verloren, besonders auch noch deswegen, weil man in solchen Fällen, wo die Umstände unbedingt die Uebertragung von Kräften auf größere Entfernungen erheischen, in der Drahtseiltransmission sowie in der Verwendung von stark gepreßtem Wasser (Accumulatoren) bequemere und weniger kraftzehrende Mittel zur Herstellung einer Ferntriebeinrichtung besitzt. Nur für den Bergwerksbetrieb dürften die Streckengestänge noch eine gewisse Bedeutung haben.

Die Schwingen sind einfache Träger oder Böcke, die an dem einen Ende mit einer Drehaxe versehen sind, um welche sie in festen Lagern pendeln können, während der am anderen Ende angebrachte Zapfen das Gestänge, resp. die Enden der beiden in diesem Punkte zusammenstoßenden Gestängtheile aufnimmt. Die Bewegungsebene der Schwingen ist fast immer eine verticale und unterscheidet man wohl stehende und hängende Schwingen, je nachdem die Schwingungsaxe unterhalb oder oberhalb des geföhrten Gestängpunktes angebracht ist. Liegende Schwingen, d. h. solche, welche mit einer verticalen Axe versehen sind, der zufolge sie in einer horizontalen Ebene