

**Zeitschrift:** Helvetica Physica Acta

**Band:** 3 (1930)

**Heft:** I

**Artikel:** Die graphischen Methoden der Bewegungslehre (Kinematik). I. Teil

**Autor:** Brandenberger, H.

**DOI:** <https://doi.org/10.5169/seals-109798>

### **Nutzungsbedingungen**

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. [Siehe Rechtliche Hinweise.](#)

### **Conditions d'utilisation**

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. [Voir Informations légales.](#)

### **Terms of use**

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. [See Legal notice.](#)

**Download PDF:** 19.11.2024

**ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>**

## Die graphischen Methoden der Bewegungslehre (Kinematik)<sup>1)</sup>

von Dr. Ing. H. Brandenberger, Zürich.

(21. I. 30.)

Inhalt: Die Bewegungslehre (Kinematik) führt, sofern sie den Weg eines Punktes oder die Hüllbahn einer Kurve untersucht zur Geometrie, soweit sie die bei einer Bewegung auftretenden Geschwindigkeiten und Beschleunigungen feststellt, zur Mechanik. Zunächst werden die Bahnen und Bewegungen mit Hilfe der Geschwindigkeiten und ersten Beschleunigungen untersucht. Dann werden systematisch die vektoriellen Beziehungsgleichungen zwischen den Evoluten der Punkt-, Hüll- und Wälzpolbahnen einerseits, und den höheren Punkt-, Polwechsel- und Winkelbeschleunigungen andererseits abgeleitet. An verschiedenen Problemen der Bewegungslehre wird gezeigt, wie die vektoriellen Beziehungsgleichungen sowohl eine rechnerische als auch eine graphische Lösung der Aufgaben ermöglichen. Alle in der Abhandlung vorkommenden Grössen sind Vektoren, so dass sich eine besondere Schreibweise dafür erübrigt.

### I. TEIL.

#### Die Geschwindigkeitsverhältnisse.

Kennt man von einer Kurve die Konstruktion eines Punktes, so kann man durch Heranziehen der Geschwindigkeiten der Konstruktionsgeraden die Tangente an die Kurve konstruieren. Fig. 1 zeigt die Anwendung dieses Satzes auf die Konstruktion der Kurve  $z = \frac{y}{x} \cdot a$ , falls  $y = f(x)$  als Kurve gegeben ist. Das Aufsuchen eines Punktes  $A'$  der Kurve  $z$  aus einem Punkte  $A$  der Kurve  $y$  ist in Fig. 1. dargestellt.

Erteilt man dem Punkte  $A$  der Kurve  $y = f(x)$  eine Geschwindigkeit  $v_A$ , dann dreht sich der Strahl  $OA$  mit der Winkelgeschwindigkeit  $\omega = \operatorname{tg} \delta$ , wobei die Komponente  $v_A^{\perp OA} = OA \cdot \operatorname{tg} \delta$  ist. Der Punkt  $B$  bewegt sich auf der Geraden  $x = a$  mit einer Geschwindigkeit  $v_B$ , wobei die Komponente  $v_B^{\perp OB} = OB \cdot \operatorname{tg} \delta$ . Da  $AA'$  und  $BA'$  bei der Bewegung des Punktes  $A$  nur Parallelverschiebungen ausführen, sind die, in die  $x$  bzw.  $y$  Richtung fallenden Komponenten  $v_A^x$  bzw.  $v_B^y$  der Punkte  $A$  bzw.  $B$ , mit den in diese Richtung fallenden Komponenten der Geschwindigkeit des Punktes  $A'$  gleich, so dass  $v_A^x = v_{A'}^x$  und  $v_B^y =$

<sup>1)</sup> Teilweise Erweiterung nach meiner Vorlesung über Getriebelehre an der Eidg. Techn. Hochschule, Zürich.

$v_A' \cdot v_C'$  ist die Tangente an die Kurve  $z$  im Punkte  $C = C'$  für  $x = a$ .

Dem obigen Satz lässt sich ein dualer gegenüber stellen: Kennt man von einer Kurve die Konstruktion einer Tangente, so kann man mit Hilfe der Geschwindigkeitsverhältnisse der Kon-

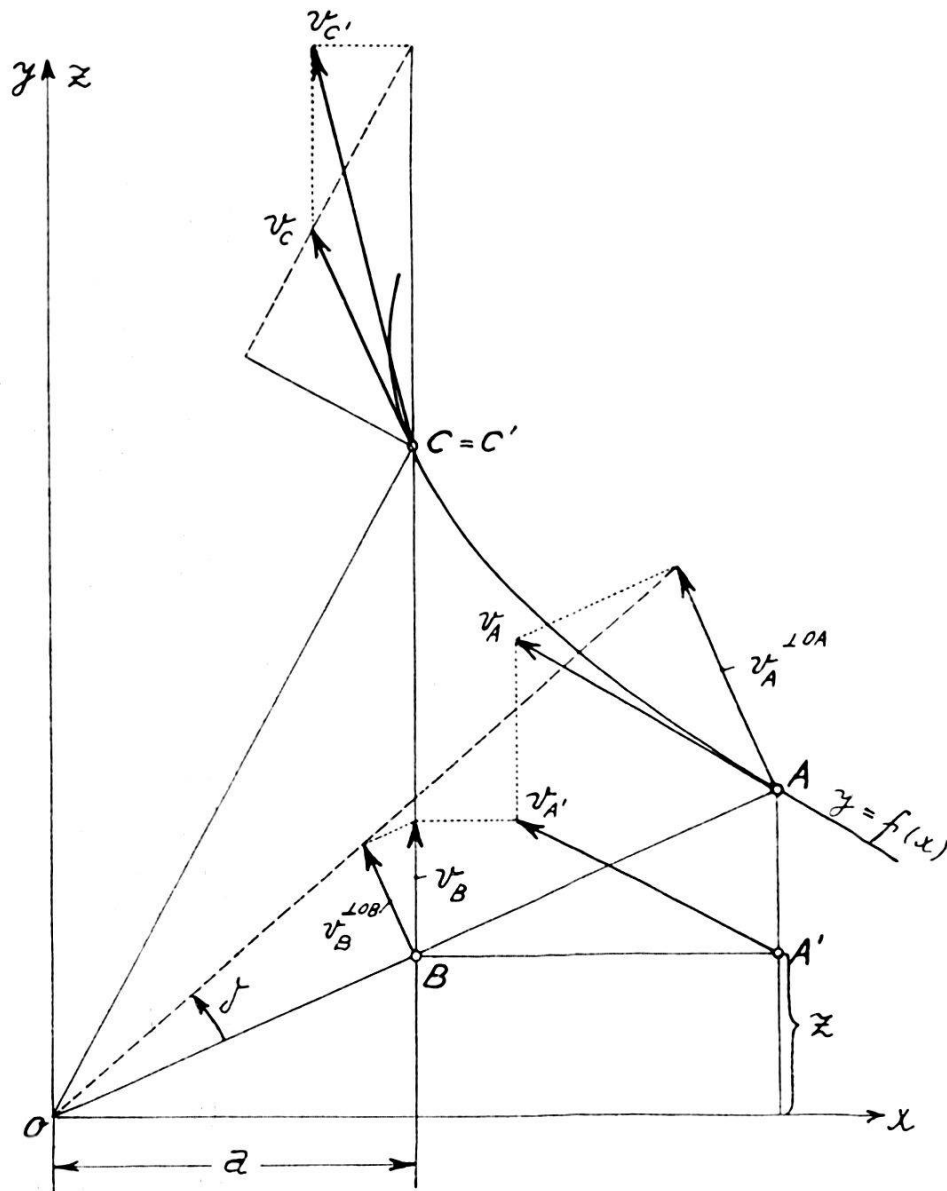


Fig. 1.

struktionsgeraden auch den Berührungspunkt an die Kurve konstruieren. Der Berührungspunkt ergibt sich als Schnittpunkt zweier unendlich benachbarter Lagen der Tangente als derjenige Punkt der Geraden, dessen Geschwindigkeit senkrecht zur Geraden Null ist (Gleitpunkt).

Durch die Anwendung der Geschwindigkeitsverhältnisse auf ein Gebilde kann man also stets eine weitere unendlich benachbarte Lage bestimmen. Da die Bobillier'sche Konstruktion



und  $A_2—B_2$  mit dem Momentanpol 0 ergibt, mit  $p$ , die Kollineationsachse, die sich als Verbindungsgerade des Schnittpunktes  $Q$  der Geraden  $C_1—B_1$  und  $B_2—C_2$  mit dem Momentanpol 0 ergibt, (wobei der Punkt  $C_2$  noch unbekannt ist) mit  $q$ , ferner die Normalstrahlen  $A_1—A_2$ ,  $B_1—B_2$ ,  $C_1—C_2$  der Reihe nach mit  $a$ ,  $b$ ,  $c$ , so ergibt sich aus der Folgerung des Bobillier'schen Satzes, dass Winkel  $pq$  gleich ist Winkel  $ac$ . Daraus lässt sich unmittelbar der Krümmungsmittelpunkt  $C_2$  der zu suchenden Hüllbahn aufsuchen.

Erteilt man dem beweglichen System eine Geschwindigkeit (Fig. 3), so muss die eben besprochene Lagenbeziehung der Krüm-

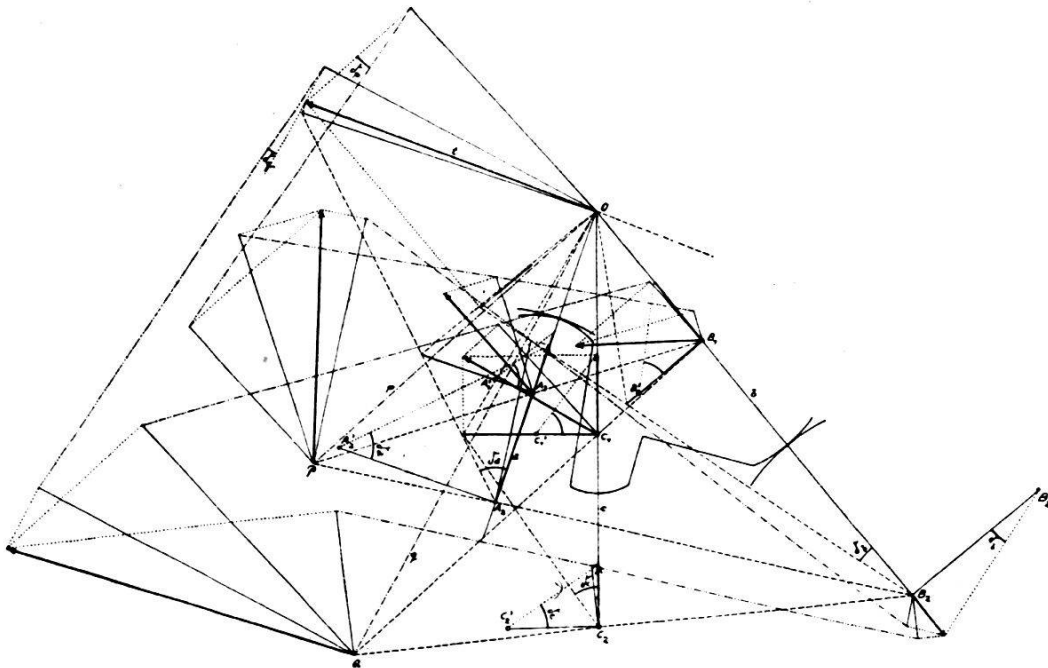


Fig. 3.

mungsmittelpunkte der bewegten Kurven und der ihrer Hüllbahnen erhalten bleiben. Denkt man sich die Geraden  $a$ ,  $b$ ,  $c$  mit den Berührungspunkten der aufeinander gleitenden Kurven fest verbunden, dann rollen diese Geraden auf den Evoluten der festen Hüllbahnen bei  $A_2$ ,  $B_2$ ,  $C_2$  ab (Fig. 2). Der Momentanpol 0 ergibt sich stets als Schnittpunkt der Geraden  $a$  und  $b$ , so dass durch die Bewegung dieser Geraden die feste Polbahn erzeugt wird.

Die Evoluten des bewegten Systems rollen bei  $A_1$ ,  $B_1$ ,  $C_1$  auf den Geraden  $a$ ,  $b$ ,  $c$  ab, wodurch die Punkte  $A_1$ ,  $B_1$ ,  $C_1$  als Krümmungsmittelpunkte der jeweiligen Berührungspunkte beider Kurven (Punkte der Bobillier'schen Konstruktion) eine Bewegung ausführen, welche sich zusammensetzt aus der Bewegung der mit  $A_1$ ,  $B_1$ ,  $C_1$  zusammenfallenden Punkten der Geraden  $a$ ,  $b$ ,  $c$  und

einer Bewegung der Evoluten auf diesen Geraden. Die mit  $A_1, B_1, C_1$  zusammenfallenden Punkte des bewegten Systems haben senkrecht zu den Geraden  $a, b, c$  die gleichen Geschwindigkeitskomponenten wie die Punkte  $A_1, B_1, C_1$  als Punkte der Bobillier'schen Konstruktion bezw. der Geraden  $a, b, c$ . Durch Gleichsetzen dieser zu  $a$  und  $b$  senkrecht stehenden Komponenten der Geschwindigkeiten der Punkte  $A_1$  bzw.  $B_1$ , kann man nach Annahme der Winkelgeschwindigkeit  $w = \operatorname{tg} \vartheta$  des bewegten Systems, die Winkelgeschwindigkeiten  $w_a = \operatorname{tg} \delta_a$  und  $w_b = \operatorname{tg} \delta_b$  der Strahlen  $a$  und  $b$  bestimmen.

Es ist (siehe Fig. 3)  $0A_1 \cdot \operatorname{tg} \delta = A_2A_1 \cdot \operatorname{tg} \delta_a$  und  $0B_1 \cdot \operatorname{tg} \delta = B_2B_1 \cdot \operatorname{tg} \delta_b$ . Die Geschwindigkeit  $v_0$  des Punktes  $0$  ergibt sich aus  $v_0^{\perp a} = A_20 \cdot \operatorname{tg} \delta_a$  und  $v_0^{\perp b} = B_20 \cdot \operatorname{tg} \delta_b$ . Die Winkelgeschwin-

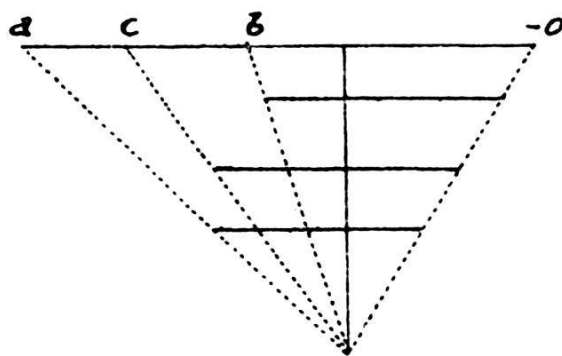


Fig. 4.

digkeit, mit welcher sich die Geraden  $a, b, c$  auf den Evoluten bei  $A_1, B_1, C_1$  abrollen, ergibt sich als Differenz der Winkelgeschwindigkeiten der Strahlen  $a, b, c$  und des Systems. Da diese Winkelgeschwindigkeiten verschiedene Vorzeichen haben, so sind ihre absoluten Werte zu addieren. (Siehe Fig. 4.)

Die Geschwindigkeit, mit welcher die Gerade  $a$  auf der Evolute bei  $A_1$  abrollt, ergibt sich aus

$$v_{A_1}^a = A_1' A_1 \cdot (\operatorname{tg} \delta_a - \operatorname{tg} \delta).$$

Ebenso ist

$$v_{B_1}^b = B_1' B_1 \cdot (\operatorname{tg} \delta_b - \operatorname{tg} \delta)$$

und

$$v_{C_1}^c = C_1' C_1 \cdot (\operatorname{tg} \delta_c - \operatorname{tg} \delta).$$

Die Punkte  $A_2, B_2, C_2$  als Punkte der Bobillier'schen Konstruktion bewegen sich infolge der Abrollung der Geraden  $a, b, c$  auf den Evoluten der Hüllbahnen. Man erhält ihre Geschwindigkeiten aus:

$$v_{A_2} = A_2' A_2 \cdot \operatorname{tg} \delta_a, \quad v_{B_2} = B_2' B_2 \cdot \operatorname{tg} \delta_b, \quad v_{C_2} = C_2' C_2 \cdot \operatorname{tg} \delta_c.$$