

• **Zwangsbedingungen:**

Holonome ZB: $f_i(q_1, \dots, q_{3N}, t) = 0, \quad i = 1, \dots, k$ (d.h. Einschränkung auf Flächen im \mathbb{R}^3). f_i hängen von der Zeit ab \rightarrow *rheonome ZB*; f_i zeitunabhängig \rightarrow *skleronome ZB*

Nichtholonome ZB: die Bahn lässt sich nicht durch eine derartige Gl. beschreiben. Die Zwangsbedingung kann z.B. auf einen Raumbereich einschränken $f_i(q_1, \dots, q_{3N}, t) < c$, oder auch von den Geschwindigkeiten abhängen.

• **D'ALEMBERT-Prinzip:**

$$\sum_{i=1}^N (m_i \ddot{\vec{r}}_i - \vec{F}_i) \cdot \delta \vec{r}_i = \sum_{i=1}^N \vec{Z}_i \cdot \delta \vec{r}_i = 0 \quad \text{mit } \vec{Z}_i: \text{Zwangskräfte; } \delta \vec{r}_i \text{ virtuelle Verrückung}$$

• **LAGRANGE-Formalismus:**

Lagrange-Funktion: $\mathcal{L} := T - V$ in n Koordinaten $(x_1 \dots x_n)$; Euler-Lagrange-Gleichung: $\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{x}_i} \right) - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x_i} = 0$

• **kanonische Impulse:** $p_j := \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_j}$ **stationärer Punkt im Potenzial** $V(x)$: $\frac{dV}{dx}(x_s) = 0$ und $E = V(x_s)$. x_s stabil für $\frac{d^2V}{dx^2}(x_s) > 0$ und instabil für $\frac{d^2V}{dx^2}(x_s) < 0$ **Umkehrpunkt:** $V(x_u) = E_{ges}, \quad \frac{dV}{dx}(x_u) \neq 0$ **GG-Punkt:** $\dot{x} = \ddot{x} = 0$

• **Erhaltungsgröße:** $\frac{d}{dt} f(q, \dot{q}, t) = 0$ Für $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} = 0$ ist Hamilton-Funktion H eine Erhaltungsgröße. Für skleronome ZB, ruhende Bezugssysteme und konserv. Kräfte gilt weiter $H = T + V$.

• **zyklische Koordinaten:** q_j zyklisch, falls: $\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial q_i} = 0 \Leftrightarrow \frac{d}{dt} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_j} = \frac{d}{dt} p_j = 0 \Rightarrow$ zu q_j konjugierter Impuls p_j ist erhalten.

• **NOETHER-Theorem:** Ist \mathcal{L} bis auf ein totales zeitliches Differential invariant unter $q_i \rightarrow q'_i = q'_i(q_1, \dots, q_{3N-k}, t, \alpha)$ (mit $q'_i(\alpha = 0) = q_i$ und in α stetig diff'bar), also: $\mathcal{L}'(q', \dot{q}', t, \alpha) = \mathcal{L}(q, \dot{q}, t) + \frac{d}{dt} F(q', t, \alpha)$, so ist

$$J = \sum_{i=1}^{3N-k} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_i} \frac{\partial q_i(q', t, \alpha)}{\partial \alpha} \Big|_{\alpha=0} - \frac{\partial F(q', t, \alpha)}{\partial \alpha} \Big|_{\alpha=0} \quad \text{bzw. für } F \equiv 0 \quad I(q, \dot{q}, t) = \sum_{i=1}^{3N-k} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_i} \frac{\partial q_i(q', t, \alpha)}{\partial \alpha} \Big|_{\alpha=0} \quad \text{eine Erhaltungsgröße.}$$

• **Virialsatz:** $\bar{T} = \frac{1}{2} \cdot \sum_{i=1}^n \vec{r}_i \cdot \vec{\nabla}_i U \left[= -\frac{1}{2} \cdot \sum_{i=1}^n \vec{r}_i \cdot \vec{F}_i \right]$, mit $\bar{f} = \lim_{t_0 \rightarrow \infty} \frac{1}{2t_0} \int_{-t_0}^{t_0} f(t) dt$.

Ist $U(a \cdot q_1, \dots, a \cdot q_N) = a^k U(q_1, \dots, q_N)$, dann ist $\sum_{i=1}^n \vec{r}_i \cdot \vec{\nabla}_i U = k \cdot U$, also $2\bar{T} = k\bar{U}$

• **Variationsrechnung:** geg: $F(y, \dot{y}, t)$. Finde $y(t)$ so, dass $\int_{t_1}^{t_2} F dt$ minimal wird. Die Euler-Lagrange-Gleichung ist eine notwendige Bedingung für die Extremum des Integrals. Sie lautet: $\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial F}{\partial \dot{y}} \right) - \frac{\partial F}{\partial y} = 0$

• **Zentralkraft:**

Zweikörperproblem: Das Zweikörperproblem ohne äußere Kräfte kann in ein gleichförmige Schwerpunktsbewegung ($\ddot{\vec{R}} = 0$, mit $\vec{R} = \frac{m_1 \vec{r}_1 + m_2 \vec{r}_2}{m_1 + m_2}$) und eine davon abgekoppelte Relativbewegung $\frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2} \ddot{\vec{r}} = \vec{F}(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t)$, mit $\vec{r} := \vec{r}_1 - \vec{r}_2$ zerlegt werden.

effektives Potenzial: $V_{eff}(r) = V(r) + \frac{p_\varphi^2}{2mr^2} = V(r) + \frac{L^2}{2mr^2}$

• **starrer Körper:**

– *Trägheitstensor:* $I_{ij} = \sum_{\alpha=1}^n m_\alpha [x_{\alpha k} x_{\alpha k} \delta_{ij} - x_{\alpha i} x_{\alpha j}] \Rightarrow \underline{I} = \sum_{\alpha=1}^n m_\alpha \begin{pmatrix} y_\alpha^2 + z_\alpha^2 & -x_\alpha y_\alpha & -x_\alpha z_\alpha \\ -y_\alpha x_\alpha & x_\alpha^2 + z_\alpha^2 & -y_\alpha z_\alpha \\ -z_\alpha x_\alpha & -z_\alpha y_\alpha & x_\alpha^2 + y_\alpha^2 \end{pmatrix} = \int_V \rho(x, y, z) (\dots) dx dy dz$

– *Satz von Steiner:* Trägheitsmoment bei Rotation um Achse parallel zu Achse durch SP (dort: J_S): $J_X = mr_S^2 + J_S$

– *Schwerpunktsatz:* $m \cdot \ddot{\vec{r}}_S = \sum_{\alpha=1}^n \vec{F}_\alpha^{(a)} =: \vec{F}^{(a)}$; Der Schwerpunkt bewegt sich so, als ob die resultierende Kraft an ihm angreift und alle Masse in ihm vereinigt ist.

– *Drehimpulssatz:* $\sum_{\alpha=1}^n m_\alpha \vec{r}_{I\alpha} \times \ddot{\vec{r}}_{I\alpha} = \sum_{\alpha=1}^n \vec{r}_{I\alpha} \times \vec{F}_\alpha^{(a)} \Leftrightarrow \dot{\vec{L}}_{ges} = \vec{M} = \underline{I}_S \dot{\vec{\omega}}$

– *kinetische Energie:* $T_{rot} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^t \cdot \underline{I} \cdot \vec{\omega}$ (evtl. muss man die Rotation noch auf die körperfesten Hauptträgheitsachsen projizieren)

\vec{r}_O Ursprung O körperfestes System, $\vec{r}_\alpha = \vec{r}_{OP} = \overline{OP}$ Abstand zum körperfesten Ursprung O : $\vec{v}_{inertial} = \dot{\vec{r}}_O + \vec{\omega} \times \vec{r}_{OP}$

$$\Rightarrow T = \frac{M}{2} \dot{\vec{r}}_O^2 + \frac{1}{2} \sum_{\alpha} m_\alpha (\vec{\omega} \times \vec{r}_\alpha)^2 + (\dot{\vec{r}}_O \times \vec{\omega}) \cdot \sum_i m_i \vec{r}_i = T_{trans} + T_{rot} + T_{koppel}$$

\rightarrow körperfestes System mit Ursprung in Schwerpunkt $\vec{S} = \vec{r}_O \Rightarrow T = T_{trans} + T_{rot}$, da $\sum_i m_i \vec{r}_i = 0$

\rightarrow körperfestes System mit Ursprung in raumfestem Aufhängepunkt ($\dot{\vec{r}}_O = 0$) $\Rightarrow T = T_{rot}$

• **Legendre-Trafo I:** beschreibt den Übergang (x, y) in einer Funktion $f(x, y)$ zu $(u := \frac{\partial f}{\partial x}, y)$ in einer neuen Funktion $g(u, y)$:

Es gilt: $df = \frac{\partial f}{\partial x} dx + \frac{\partial f}{\partial y} dy = u dx + v dy$ mit $u := \frac{\partial f}{\partial x}$ und $v := \frac{\partial f}{\partial y}$

Für eine Funktion $g := f - ux$ gilt: $dg = df - u dx - x du = v dy - x du$. Diese ist die gesuchte Funktion $g(u, y)$, mit $dg = \frac{\partial g}{\partial u} du + \frac{\partial g}{\partial y} dy$.

Ein Vergleich der vollst. Differential ergibt: $v = \frac{\partial g}{\partial y}$ und $x = -\frac{\partial g}{\partial u}$

• **Legendre-Trafo II:** für Lagrange \rightarrow Hamilton gilt $(q, \dot{q}) \rightarrow (q, p)$, also: $\mathcal{L}(\vec{q}, \dot{\vec{q}}, t) \rightarrow H(\vec{q}, \vec{p}, t)$, dabei nutzt man: kanon. Impuls $p_i = \partial \mathcal{L} / \partial \dot{q}_i \Rightarrow \dot{p}_i = \partial \mathcal{L} / \partial q_i$ (aus Euler-Lagrange-Gleichung).

$$H(p, q, t) = \sum_{i=1}^n \dot{q}_i p_i - \mathcal{L}(\vec{q}, \dot{\vec{q}}, t); \Rightarrow dH = \sum_{i=1}^n (\dot{q}_i dp_i - p_i d\dot{q}_i) - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} dt \quad \text{andererseits: } dH = \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial H}{\partial p_i} dp_i + \frac{\partial H}{\partial q_i} dq_i \right) + \frac{\partial H}{\partial t} dt$$

$$\dot{q}_i = \frac{\partial H}{\partial p_i}; \quad \dot{p}_i = -\frac{\partial H}{\partial q_i}; \quad \frac{\partial H}{\partial t} = -\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t}; \quad H(\vec{p}, \vec{q}, t) = \sum_{i=1}^n \dot{q}_i(\vec{p}, \vec{q}, t) \cdot p_i - \mathcal{L}(\vec{q}, \dot{\vec{q}}(\vec{q}, \vec{p}, t))$$

• **kanonische Transformationen:** Finde $q_i \rightarrow Q_i(\vec{q}, \vec{p}, t)$ und $p_i \rightarrow P_i(\vec{q}, \vec{p}, t)$ so, dass es eine neue Hamiltonfunktion $K(P, Q, t)$ gibt, die die Hamilton'schen Gleichungen erfüllt $\dot{Q}_i = \frac{\partial K}{\partial P_i}; \dot{P}_i = -\frac{\partial K}{\partial Q_i}$

Eine Transformation heißt kanonisch, gdw. $\left[\sum_i p_i \dot{q}_i - H \right] - \left[\sum_i P_i \dot{Q}_i - K \right] = \frac{d}{dt} F(q, p, Q, P, t)$. Da P und Q Fkt. von p und q sind,

gibt es nur $2n+1$ unabh. Variable. Also lässt sich F folgendermaßen darstellen und es gilt neben $K = H + \frac{\partial F_i}{\partial t}$:

$$F_1(q, Q, t): p = \frac{\partial F}{\partial q}; P = -\frac{\partial F}{\partial Q} \quad F_2(q, P, t): p = \frac{\partial F}{\partial q}; Q = -\frac{\partial F}{\partial P} \quad F_3(p, Q, t): q = \frac{\partial F}{\partial p}; P = -\frac{\partial F}{\partial Q} \quad F_4(p, P, t): q = \frac{\partial F}{\partial p}; Q = -\frac{\partial F}{\partial P}$$

ist $\frac{\partial F_i}{\partial t}$, so ist $H = K$ und es gilt die einfachere Bedingung für kanonität: $\sum_{i=1}^n (p_i \dot{q}_i - P_i \dot{Q}_i) = \frac{dF}{dt}$

• **Poisson-Klammern:**

- $[f, g]_{q,p} := \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial f}{\partial q_i} \frac{\partial g}{\partial p_i} - \frac{\partial f}{\partial p_i} \frac{\partial g}{\partial q_i} \right)$
- $\frac{df}{dt}$, in einem System, das durch die Hamilton-Funktion H beschrieben wird hat dann die Form: $\frac{df}{dt} = [f, H] + \frac{\partial f}{\partial t}$
- $\Rightarrow f$ mit $\frac{\partial f}{\partial t} = 0$, ist Erhaltungsgröße, gdw. $[f, H] = 0$
- kanonische Gleichungen: $\dot{q}_i = \frac{\partial H}{\partial p_i} = [q_i, H] \quad \dot{p}_i = -\frac{\partial H}{\partial q_i} = [p_i, H]$
- Rechenregeln: $[c_1 f + c_2 g, h] = c_1 [f, h] + c_2 [g, h] \quad [f, g] = -[g, f] \quad [const, f] = 0$
 $[f, g, h] = f [g, h] + [f, h] g \quad [f, [g, h]] + [g, [h, f]] + [h, [f, g]] = 0$
- kanonische Invarianten: Eine Transformation $q_i \rightarrow Q_i; p_i \rightarrow P_i$ ist genau dann kanonisch, wenn: $[q_i, q_j] = [p_i, p_j] = 0, [q_i, p_j] = \delta_{ij}$

• **Liouville-Satz (=Satz von der Erhaltung des Phasenraums):** Die Bewegung eines Systems im Phasenraum Γ wird durch die

Trajektorie $\vec{x}_\Gamma(t) = (\vec{q}(t), \vec{p}(t))$ beschrieben. Mit $w_\Gamma(t) = \dot{\vec{x}}_\Gamma(t) = \left(-\frac{\partial H}{\partial q_1}, \dots, -\frac{\partial H}{\partial q_n}, \frac{\partial H}{\partial p_1}, \dots, \frac{\partial H}{\partial p_n} \right)$ gilt dann $\text{div } \vec{w}_\Gamma = 0$.

Ein Volumen $V_\Gamma(t_0)$ mit der geschlossenen Begrenzungsfläche $S_\Gamma(t_0)$ strömt mit dem Geschw.feld $\vec{w}_\Gamma(t)$ durch den Phasenraum. Es gilt:

$$\frac{d}{dt} V_\Gamma(t) = \int_{V_\Gamma(t)} \text{div } \vec{w}_\Gamma \cdot dq_1 \dots dq_n \cdot dp_1 \dots dp_n = 0$$

• **Stabilität & Chaos:**

- **Fixpunkte:** $\dot{x}_{fix} = 0$ bzw. $x_{fix} = f(x_{fix})$.
für Systeme $x_{n+1} = f(x_n)$: $\left| \frac{\partial f}{\partial x} \Big|_{x=x_{fix}} \right| < 1 \Rightarrow x_{fix}$ stabil, da f dort Kontrak.; $\dots > 1 \Rightarrow x_{fix}$ instabil
für Systeme $\dot{x} = f(x, \dot{x})$: betrachte kl. Störung $\epsilon(t) \ll 1$ des FP $x_f: x_f \mapsto x_f + \epsilon$ sei Lösung. Setze in DGL ein und betrachte lin. Näherung der entstehenden DGL in $\epsilon: \epsilon \propto e^{a \cdot t}$: $a > 0$ instabil, $a < 0$ stabil
- **Stabilitätsmatrix eines DGLSys** $\vec{\dot{x}} = \vec{f}(\vec{x}, t)$: $\underline{A} := \vec{\nabla} \vec{f}(\vec{x}, t) = \begin{pmatrix} \partial f_1 / \partial x_1 & \partial f_1 / \partial x_2 & \dots \\ \partial f_2 / \partial x_1 & \dots & \dots \end{pmatrix}$
 $\vec{x}_f \mapsto \vec{x}_f + \vec{\delta}(t)$ in DGL $\Rightarrow \vec{\delta} = f(\vec{x}_f + \vec{\delta}, t) \stackrel{\text{Taylor}}{\approx} \vec{\nabla} \vec{f} \cdot \vec{\delta} = \underline{A} \cdot \vec{\delta} = \lambda \vec{\delta}$, λ EW von $\underline{A} \Rightarrow \exp\text{-Ansatz} \Rightarrow \vec{x}_f$ stabil, falls $\forall \lambda: \text{Re}(\lambda) < 0$, da dann $\vec{\delta} \rightarrow 0$ ($t \rightarrow \infty$)

• **allgemeine physikalische Formeln:**

Bahngeschwindigkeit:	$\vec{v} = \dot{\vec{r}} = \vec{\omega} \times \vec{r} \rightarrow \vec{v} = \vec{\omega} \cdot \vec{r} \cdot \sin \alpha$	Bahndrehimpuls:	$\vec{L} = \vec{r} \times \vec{p} = m \cdot \vec{r} \times \dot{\vec{r}}$
Drehmoment:	$\vec{M} = \dot{\vec{L}} = \vec{r} \times \dot{\vec{p}} = \vec{r} \times \vec{F} = m \cdot \vec{r} \times \ddot{\vec{r}}$	Arbeit, Leistung:	$dW = \vec{F} \cdot d\vec{r}; P = \frac{dW}{dt} = \vec{F} \cdot \vec{v}$
ausgedr. in Winkeln:	$\vec{L} = \underline{I} \cdot \vec{\omega}; \vec{M} = \underline{I} \cdot \vec{\dot{\omega}} = \dot{\vec{L}}$	$E_{kin} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^t \underline{I} \vec{\omega};$	$dW = \vec{M} \cdot d\varphi \cdot \vec{e}_\omega; P = \vec{M} \cdot \vec{\omega}$
Federkraft:	$F_F(x) = -D \cdot x$	Gravitationskraft:	$F_G(x) = m \cdot g$ bzw. $F_G(r) = G \cdot \frac{m_1 m_2}{r^2}$
Federpotenzial:	$V_F(x) = \frac{D}{2} \cdot x^2$	Gravitationspotenzial:	$V_G(x) = -m \cdot g \cdot x$
Zetripetalkraft:	$F_z(r) = m \cdot \omega^2 \cdot r = m \cdot \frac{v^2}{r}; \vec{F}_r = m \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r})$	Corioliskraft:	$\vec{F}_c = -2m \vec{\omega} \times \vec{v}$
kons. Kräfte:	$\text{rot } \vec{F} = 0$		

Körper	Drehachsen	Moment	Moment	Körper	Drehachsen	Moment	Moment
dünner Stab (Länge l)		$\frac{1}{12} ml^2$	$\frac{1}{3} ml^2$	Punktmasse (Abstand r_\perp)		mr_\perp^2	
Platte ($a, b, c, c < a, b$)		$\frac{1}{12} m(a^2 + b^2)$	$\frac{1}{12} m(4a^2 + b^2)$	Quader (a, b, c)	wie Platte	$\frac{1}{12} m(a^2 + b^2)$	$\frac{1}{12} m(4a^2 + b^2)$
Kreisscheibe (Radius r)		$\frac{1}{2} mr^2$	$\frac{1}{4} mr^2$	Kreisring (Radius r)	wie Scheibe	mr^2	$\frac{1}{2} mr^2$
Kreiskegel (r, h)		$\frac{3}{10} mr^2$	$\frac{3}{80} m(h^2 + 4r^2)$	Zylinder (r, h)	wie Scheibe	$\frac{1}{2} mr^2$	$\frac{1}{12} m(h^2 + 3r^2)$
Vollkugel (Radius r)		$\frac{2}{5} mr^2$	$\frac{7}{5} mr^2$	Ellipsoid (Halbachsen a, b, c)	Rotation um \vec{c}	$\frac{1}{5} m(a^2 + b^2)$	

• **mathematische Formeln:**

- Für DGLSys in der Form $\vec{\dot{x}} = \underline{A} \cdot \vec{x}$ ist der Ansatz $\vec{x} = \vec{c} \cdot e^{i\omega t}$ eine nichttriviale ($\vec{c} \neq 0$), wenn: $\det(\underline{A} + \omega^2) = 0$. Das DGLSys geht dann in eine Eigenwertgleichung über: $-\omega^2 \vec{c} = \underline{A} \cdot \vec{c}$
- **Euler-Näherung:** $\frac{dx}{dt} = f(x) \Rightarrow x_{n+1} = x_n + h \cdot f(x_n)$
- DGL. 2. Ordnung \rightarrow 2 DGLs 1. Ordnung:** nutze neue Variablen: $(x, y := \dot{x})$ (z.B.: $\ddot{x} = -\omega^2 x \rightarrow \dot{x} = y; \dot{y} = -\omega^2 x$)

Ableitungen:	$\tan'(x) = \frac{1}{\cos^2(x)}; \cot'(x) = \frac{-1}{\sin^2(x)}; \ln'(x) = \frac{1}{x}; \arcsin'(x) = \frac{1}{\sqrt{1-x^2}}; \arccos'(x) = -\frac{1}{\sqrt{1-x^2}}; \arctan'(x) = \frac{1}{1+x^2}; \frac{d}{dx} a^x = a^x \cdot \ln(a);$
Integrale:	$\int a^x dx = \frac{a^x}{\ln a} + C; \int \frac{dx}{\sqrt{1-y^2}} = \arcsin(x) + C; \int \frac{dx}{\sqrt{1+x^2}} = \arctan(x) + C; \int \frac{1}{ax+b} dx = \frac{1}{a} \ln(ax+b) + C; \int \frac{x \cdot dx}{a^2 \pm x^2} = \pm \frac{1}{2} \ln(a^2 \pm x^2) + C;$ $\int \frac{dx}{\sqrt{ax+b}} = \frac{2\sqrt{ax+b}}{a} + C; \int \frac{x \cdot dx}{\sqrt{x^2+a^2}} = \sqrt{x^2+a^2} + C; \int \frac{dx}{\sqrt{x^2+a^2}} = \ln(x + \sqrt{x^2+a^2}) + C; \int \sin^2(ax) dx = \frac{1}{2} x - \frac{1}{4a} \sin(2ax) + C;$ $\int \cos^2(ax) dx = \frac{1}{2} x + \frac{1}{4a} \sin(2ax) + C; \int_a^b u(x)v'(x)dx = [u(x)v(x)]_a^b - \int_a^b u'(x)v(x)dx; \int_a^b f(\varphi(y)) \varphi'(y) dy = \int_{\varphi(a)}^{\varphi(b)} f(x) dx$
Koordinaten-Transformation:	$dA = r \cdot dr d\theta, \quad dV = r \cdot dr d\theta dz,$ Polar: $\vec{r} = (x, y) = (r \cos \theta, r \sin \theta)$ Zylinder: $\vec{r} = (x, y, z) = (r \cos \theta, r \sin \theta, z)$ Kugel: $\vec{r} = (x, y, z) = (r \cos \theta \sin \varphi, r \sin \theta \sin \varphi, r \cos \varphi)$ $\dot{\vec{r}}^2 = \dot{r}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2 + \dot{z}^2$ $\dot{\vec{r}}^2 = \dot{r}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2 + r^2 \dot{\theta}^2 \sin^2 \varphi$
Vektoralgebra ...:	$\vec{a} \times \vec{b} = \begin{pmatrix} a_2 b_3 - a_3 b_2 \\ a_3 b_1 - a_1 b_3 \\ a_1 b_2 - a_2 b_1 \end{pmatrix} = \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ a_1 & a_2 & a_3 \\ b_1 & b_2 & b_3 \end{vmatrix}; \quad \vec{a} \times \vec{b} = -\vec{b} \times \vec{a}; \quad \vec{a} \times \vec{a} = 0; \quad (\vec{a} \times \vec{b}) \cdot \vec{c} = (\vec{b} \times \vec{c}) \cdot \vec{a}; \quad (\vec{a} \times \vec{b})^2 = a^2 b^2 - (\vec{a} \cdot \vec{b})^2$