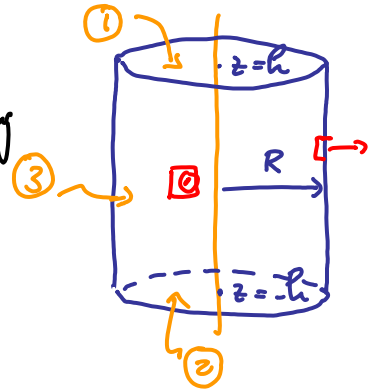


Beispiel Zylinderkoordinaten: Betrachte $\vec{v} = z^2 \rho \hat{e}_\rho + z^3 \hat{e}_z$ 09-30.11.05 F54

Überprüfen Sie den Gauss'schen Satz für Zylinder mit Länge $2h$, Radius R , zentriert auf z -Achse und Ursprung



$$\int d\vec{A} \cdot \vec{v} = ?$$

Gesamtfläche lässt sich aufteilen in 3 Bereiche: (1), (2), (3)

$$\text{Gesamtfläche}$$

$$\textcircled{1} \int d\vec{A} \cdot \vec{v} = \int_0^R \rho d\rho \int_0^{2\pi} d\varphi \underbrace{\hat{e}_z \cdot \vec{v}}_{z^3} \Big|_{z=h} = \frac{1}{2} R^2 \cdot 2\pi \cdot h^3$$

$$\textcircled{1} : d\vec{A} = d\rho \rho d\varphi \hat{e}_z$$

$$\textcircled{2} \int d\vec{A} \cdot \vec{v} = \int_0^R \rho d\rho \int_0^{2\pi} d\varphi \underbrace{(-\hat{e}_z) \cdot \vec{v}}_{-z^3} \Big|_{z=-h} = \frac{1}{2} R^2 \cdot 2\pi \cdot h^3$$

$$\textcircled{2} : d\vec{A} = d\rho \rho d\varphi (-\hat{e}_z)$$

$$\textcircled{3} : d\vec{A} = \rho d\varphi dz \hat{e}_\rho$$

$$\textcircled{3} \int d\vec{A} \cdot \vec{v} = \int_{-h}^h dz \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^R \rho d\rho \underbrace{\hat{e}_\rho \cdot \vec{v}}_{z^2 \rho} \Big|_{\rho=R} = 2\pi R^2 \frac{1}{3} z^3 \Big|_{-h}^h = \frac{4\pi R^2 h^3}{3}$$

$$\Rightarrow \int_{\textcircled{1}+\textcircled{2}+\textcircled{3}} d\vec{A} \cdot \vec{v} = \pi R^2 h^3 \left(1 + 1 + \frac{4}{3}\right) = \frac{10\pi}{3} R^2 h^3$$

$$\int dV \vec{\nabla} \cdot \vec{v} = ?$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{v} = \frac{1}{\rho} \partial_\rho (\rho v_\rho) + \frac{1}{\rho} \partial_\varphi v_\varphi + \partial_z v_z \quad \text{F55}$$

$$\vec{v} = z^2 \rho \hat{e}_\rho + z^3 \hat{e}_z$$

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{\rho} \partial_\rho (\rho \cdot \rho z^2) + \frac{1}{\rho} \partial_\varphi (z^2 \rho) + \partial_z z^3 \\ &= 2z^2 + 0 + 3z^2 = 5z^2 \end{aligned}$$

$$\int dV \vec{\nabla} \cdot \vec{v} = \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^R \rho d\rho \int_{-h}^h dz 5z^2 = 2\pi \frac{1}{2} R^2 \frac{5}{3} z^3 \Big|_{-h}^h = \frac{10\pi}{3} R^2 h^3$$

Also ist Gauss'scher Satz erfüllt: $\int dV \vec{\nabla} \cdot \vec{v} = \int d\vec{A} \cdot \vec{v}$ ✓

Zusammenfassung Matrizen

MY

$$A = (A_{ij}) = \begin{pmatrix} A_{11} & A_{12} & \dots & A_{1n} \\ A_{21} & & & \\ \vdots & & & \\ A_{m1} & \dots & & A_{mn} \end{pmatrix}$$

$m \times n$ - Matrix

Transponierte
Matrix ($n \times m$):
 $(A^T_{ij}) = A_{ji}$

$$A^T = \begin{pmatrix} A_{11} & A_{21} & \dots & A_{m1} \\ A_{12} & & & \\ \vdots & & & \\ A_{1n} & \dots & & A_{mn} \end{pmatrix}$$

Addition: $C = A + B := (C_{ij})$, mit $C_{ij} = A_{ij} + B_{ij}$ $\forall ij$

Skalare Multiplikation: $\lambda A = (\lambda A_{ij})$

Matrixmultiplikation: $C = A \cdot B = (C_{ij})$, mit $C_{ij} = \sum_{k=1}^n A_{ik} B_{kj} = A_{ik} B_{kj}$ ^{ESK}

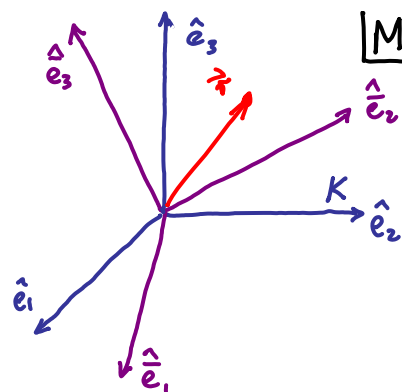
$m \times r$ $m \times n$ $n \times r$

C_{ij} = "Skalarprodukt" aus i -tem "Zeilenvektor" und j -tem "Spaltenvektor"

Zusammenfassung Drehungen:

orthonormalen Basisvektoren

$$\hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3, \text{ oder } \hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3$$



$\hat{e}_j$, dargestellt in K : $\hat{e}_j = (\underbrace{\hat{e}_j \cdot \hat{e}_m}_{D_{jm}}) \hat{e}_m =: D_{jm} \hat{e}_m$ ($\sum_m$ implizit)

D_{jm} = Drehmatrix

Ortsvektor $\vec{r}$ ist geometrische Größe
 $\Rightarrow$ unabhängig vom Koordinatensystem

$$\vec{r}(\vec{k}) = \vec{r}(K)$$
$$\vec{x}_i \hat{e}_i = x_m \hat{e}_m$$

$\vec{x}_j = D_{jm} x_m$

explizit:

$$\vec{x} = D \cdot x$$

$$\begin{pmatrix} \vec{x}_1 \\ \vec{x}_2 \\ \vec{x}_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} D_{11} x_1 + D_{12} x_2 + D_{13} x_3 \\ D_{21} x_1 + D_{22} x_2 + D_{23} x_3 \\ D_{31} x_1 + D_{32} x_2 + D_{33} x_3 \end{pmatrix} = \underbrace{\begin{pmatrix} D_{11} & D_{12} & D_{13} \\ D_{21} & D_{22} & D_{23} \\ D_{31} & D_{32} & D_{33} \end{pmatrix}}_D \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix}$$

Def: "Inverse Matrix"

D^{-1} zu D erfüllt:

$(n \times n)$
 $D^{-1} \quad (7.5)$

$$D^{-1} \cdot D = D \cdot D^{-1} = \mathbb{1} = E = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ \vdots & \vdots & \vdots \end{pmatrix} \quad (1)$$

$$D^{-1} \cdot \bar{x} = D^{-1} \cdot D \cdot x = x \quad (2)$$

D^{-1} beschreibt
Rückdrehung
von $\bar{K}$ nach K

(2) explizit:

$$(D_{ij}^{-1}) \bar{x}_j \stackrel{\text{ESK}}{=} x_i \quad (3)$$

(8.2) $\cdot \hat{e}_i$

$$x_i = (x_m \hat{e}_m) \cdot \hat{e}_i = (\bar{x}_j \hat{e}_j) \cdot \hat{e}_i \stackrel{\sum}{=} \bar{x}_j D_{ji} \stackrel{\sum}{=} D_{ij}^T \bar{x}_j \quad (4)$$

$$x_i \stackrel{(4)}{=} (D_{ij}^T) \bar{x}_j \stackrel{(3)}{=} (D_{ij}^{-1}) \bar{x}_j \Rightarrow \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} D_{11} & D_{12} & D_{13} \\ D_{21} & D_{22} & D_{23} \\ D_{31} & D_{32} & D_{33} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \bar{x}_1 \\ \bar{x}_2 \\ \bar{x}_3 \end{pmatrix} \quad (5)$$

vergleiche mit (7.3)!

$$D^{-1} = D^T = (D_{ij}^{-1}) = (D_{ji}) \quad \text{Wichtig!!} \quad (6)$$

Orthogonalität der
Basisvektoren impliziert:

$$\delta_{ij} = \hat{e}_i \cdot \hat{e}_j \stackrel{(5.2)}{=} (D_{im} \hat{e}_m) \cdot (D_{jn} \hat{e}_n) \stackrel{\sum}{=} D_{im} D_{jn} \quad (1)$$

Zeilenvektoren von D
sind orthogonal!

$$\delta_{ij} = (\text{Zeilenvektor } i \text{ von } D) \cdot (\text{Zeilenvektor } j \text{ von } D) \quad (2)$$

Beispiel v. Seite 6:

$$D = \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi \\ -\sin \varphi & \cos \varphi \end{pmatrix}; \quad \begin{aligned} \delta_{11} &= (c \ s) \cdot (c \ s) = c^2 + s^2 = 1 \checkmark \\ \delta_{12} &= (c \ s) \cdot (-s \ c) = cs - sc = 0 \checkmark \end{aligned}$$

Analoges gilt für Spaltenvektoren:

$$D^{-1} \hat{e}_n = \hat{e}_n \quad (3)$$

$$\delta_{ij} = \hat{e}_i \cdot \hat{e}_j \stackrel{(3)}{=} (D_{in}^{-1} \hat{e}_n) \cdot (D_{jm}^{-1} \hat{e}_m) \stackrel{(8.6)}{=} D_{in}^{-1} D_{jm}^{-1} \stackrel{(8.6)}{=} D_{in}^T D_{jm}^T = D_{in}^T D_{nj} \quad (4)$$

$$\mathbb{1} = D^T D$$

Spaltenvektoren von D
sind orthogonal!

$$\delta_{ij} = (\text{Spaltenvektor } i \text{ von } D) \cdot (\text{Spaltenvektor } j \text{ von } D) \quad (5)$$

Beispiel v. Seite 6:

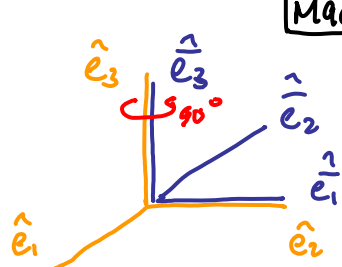
$$D = \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi \\ -\sin \varphi & \cos \varphi \end{pmatrix}; \quad \begin{aligned} \delta_{11} &= (c \ -s) \cdot (c \ -s) = c^2 + s^2 = 1 \checkmark \\ \delta_{12} &= (c \ -s) \cdot (s \ c) = cs - sc = 0 \checkmark \end{aligned}$$

Rotationen vertauschen nicht!

M4a

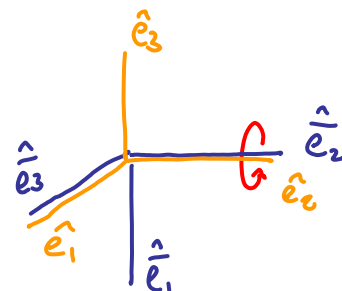
Rotation um 90°
um z-Achse:

$$D_{jm}^z(90^\circ) = \hat{e}_j \cdot \hat{e}_m = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad (1)$$



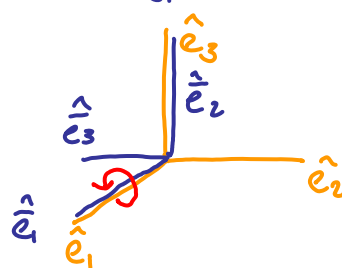
Rotation um 90°
um y-Achse:

$$D_{jm}^y(90^\circ) = \hat{e}_j \cdot \hat{e}_m = \begin{pmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad (2)$$

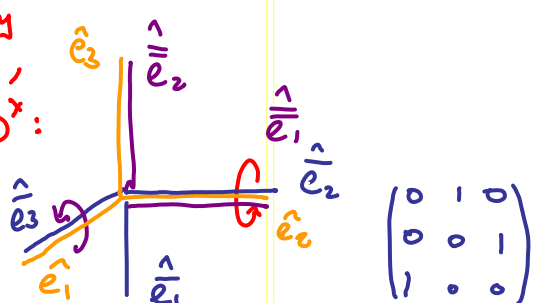


Rotation um 90°
um x-Achse:

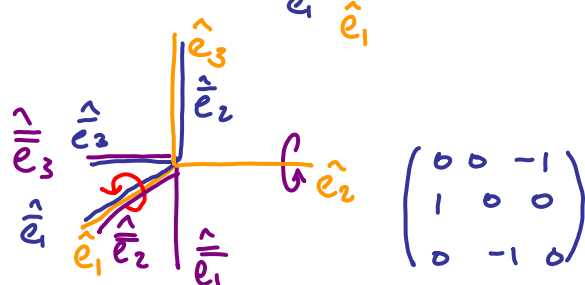
$$D_{jm}^x(90^\circ) = \hat{e}_j \cdot \hat{e}_m = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix} \quad (3)$$



erst D^y ,
dann D^x :



erst D^x ,
dann D^y :



Diagonalisierung einer Matrix:

aber nicht nur diese! (siehe Mathe Vorlesung!)

M10

Gewisse Arten v. Matrizen (z.B. reell, symmetrisch) können "diagonalisiert" werden:
($n \times n$)

D.h.: für gegebene Matrix A existiert eine Matrix U , mit inverser Matrix U^{-1} ,

so daß $U^{-1} A U \equiv D$
diagonal ist:

$$\begin{pmatrix} U^{-1} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} A \end{pmatrix} \begin{pmatrix} U \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & & 0 \\ & d_2 & \\ 0 & & \ddots & \\ & & & d_n \end{pmatrix}$$

$$\left[\begin{array}{l} \text{Beispiel: Sei } A = \begin{pmatrix} a & b \\ b & a \end{pmatrix}, \quad U = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix}, \quad U^{-1} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} \\ \text{dann } \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} a & b \\ b & a \end{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} a+b & a-b \\ b+a & b-a \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a+b & 0 \\ 0 & a-b \end{pmatrix} \end{array} \right]$$

Wie "diagonalisiert man eine Matrix?" $\Rightarrow$ siehe lineare Algebra Vorlesung

Falls $U^T A U = \mathbb{D}$ diagonal ist, dann:

$n \times n$ Matrizen

$$AU = U\mathbb{D}$$

keine ESK M11

$$\Rightarrow \sum_m A_{im} U_{mj} = \sum_m U_{im} D_{mj} = U_{ij} d_j$$

Explizit:

$$\begin{pmatrix} A_{11} & A_{12} & \dots & A_{1n} \\ A_{21} & A_{22} & & \\ \vdots & & \ddots & \\ A_{n1} & & & A_{nn} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} U_{1j} \\ U_{2j} \\ \vdots \\ U_{nj} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_j U_{1j} \\ d_j U_{2j} \\ \vdots \\ d_j U_{nj} \end{pmatrix}$$

Definiere N Spaltenvektoren $E^{(j)}$ mit Komponenten $E_m^{(j)} = U_{mj}$, also $E^{(j)} = \begin{pmatrix} U_{1j} \\ U_{2j} \\ \vdots \\ U_{nj} \end{pmatrix}$

Also sind Spaltenvektoren v. U "Eigenvektoren v. A ":

$$A \cdot E^{(j)} = d_j E^{(j)}$$

"Eigenvektor v. A " dazugehörige "Eigenwert v. A "

Allgemeine Def. von "Eigenvektor" v und dazugehörigem "Eigenwert" λ von A

$$A \cdot v = \lambda v$$

Matrix Vektor Zahl Vektor

$$\begin{pmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{pmatrix} = \lambda \begin{pmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{pmatrix}$$

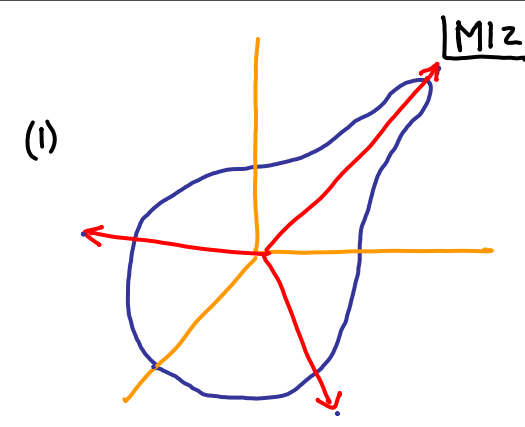
identisch

Bezug zu Drehimpuls, Trägheitstensor, etc.

$$\vec{L} = \mathbf{I} \cdot \vec{\omega}$$

Drehimpuls Trägheitstensor Winkelgeschwindigkeit

$$\begin{pmatrix} L_1 \\ L_2 \\ L_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I_{11} & I_{12} & I_{13} \\ I_{21} & I_{22} & I_{23} \\ I_{31} & I_{32} & I_{33} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega_1 \\ \omega_2 \\ \omega_3 \end{pmatrix}$$



Trägheitstensor: (symmetrisch)

Summe über Massenelemente

$$I_{ij} = \sum_n m_n (\vec{r}^{(n)} \cdot \vec{r}^{(n)} \delta_{ij} - r_i^{(n)} r_j^{(n)}) \quad (3)$$

$\sum_n m_n \rightarrow$

↓ Kontinuums-Limes

$$= \int_{\text{Volumen}} dV \rho(\vec{r}) (\vec{r}^{(n)} \cdot \vec{r}^{(n)} \delta_{ij} - r_i^{(n)} r_j^{(n)}) \quad (4)$$

Kinetische Energie:

$$T_{\text{kin}}^{\text{rot}} = \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \mathbf{I} \cdot \vec{\omega} = \frac{1}{2} \omega_m I_{mm} \omega_n$$

$$\dots \begin{pmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{pmatrix} \quad (5)$$

$$T_{\text{kin}}^{\text{transl.}} = \frac{1}{2} m (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2)$$

Da Trägheitstensor I reell, symmetrisch ist, ist er "diagonalisierbar", d.h. es existiert immer eine Matrix U , (mit $U^{-1} = U^T$), so das

$$U^{-1} I U = \mathbb{D} = \begin{pmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & I_2 & 0 \\ 0 & 0 & I_3 \end{pmatrix} \Rightarrow I = U \mathbb{D} U^{-1} = U^T \quad (1)$$

Eigenwerte des Trägheitstensors heißen "Trägheitsmomente"

Schreibe kinetische Energie in folgende Form:

$$T_{\text{kin}}^{(1)} = \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot I \cdot \vec{\omega} = \frac{1}{2} \underbrace{\vec{\omega} \cdot U}_{\vec{\omega}'} \mathbb{D} \underbrace{U^T \cdot \vec{\omega}}_{\vec{\omega}'} = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^3 I_j \omega_j'^2$$

Explizit: $T_{\text{kin}} = \frac{1}{2} \omega_m I_{mn} \omega_n = \frac{1}{2} \omega_m U_{mi} D_{ij} U_{jn}^T \omega_n = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^3 I_j \omega_j'^2$

Kinetische Energie wird diagonal in ω_j' 's!

$\Rightarrow U_{im}^T \omega_m = \omega_i'$ $\delta_{ij} I_j \omega_j'$
Trägheitsmomente sind "Massen" für Rotationsbewg.

"Hauptachsentransformation":

U^T ist eine Drehmatrix, die das Koordinatensystem so dreht, daß es entlang der Symmetrieachsen des Körpers liegt. (siehe Skizze, Seite M12)

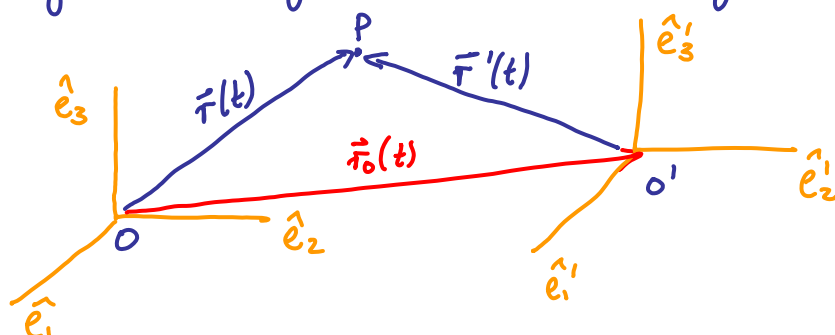
$$T_{\text{transl}} = \frac{1}{2} m (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2)$$

Bewegte Bezugssysteme

Def: "Inertialsystem": Ein Bezugssystem, in dem sich ein kräftefreier Massenpunkt (MP) mit Geschwindigkeit $\vec{v} = \text{konstant}$ auf einer Geraden bewegt, ist ein "Inertialsystem" (IS) (1)

Seien O und O' zwei IS, mit $t = t'$,

$$\vec{r}(t) = \vec{r}'(t) + \vec{r}_0(t) \quad (2)$$



Was ist allgemeinste Form von $\vec{r}_0(t)$? Für kräftefreien MP gilt

$$\begin{aligned} \text{in } O: \vec{v} = \text{konst} &\Rightarrow \frac{d^2}{dt^2} \vec{r} = 0 \\ \text{in } O': \vec{v}' = \text{konst}' &\Rightarrow \frac{d^2}{dt^2} \vec{r}' = 0 \end{aligned} \Rightarrow \frac{d^2}{dt^2} \vec{r}_0(t) = 0 \quad (3)$$

$$\Rightarrow \vec{r}_0(t) = \vec{v}_0 t + \vec{r}_0 \quad (4)$$

Transformationsregel
von einem IS zu
einem anderen:

$$\vec{r}(t) = \vec{r}'(t) + \vec{v}_0 t + \vec{r}_0, \quad t = t', \quad \text{"Galilei-Transf."} \quad (1)$$

[gilt nur für $v_0 \ll c = \text{Lichtgeschwindigkeit}$]

Für die Ortsvektoren $\vec{r}(t)$ und $\vec{r}'(t)$ eines beliebigen Massenpunkts in den IS O oder O' gilt also:

$$m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = m \frac{d^2 \vec{r}'}{dt^2} \quad (2.1) \quad (2)$$

$$\stackrel{\text{"(Newton 2)"}}{\vec{F}} = \stackrel{\text{"(Newton 2)'"}}{\vec{F}'} \quad (3)$$

Fazit: die IS O und O' messen dieselben Kräfte $\Rightarrow$ folgern dieselben Gesetze der Mechanik !!

Einstein postuliert (verallgemeinert, logischer Sprung):

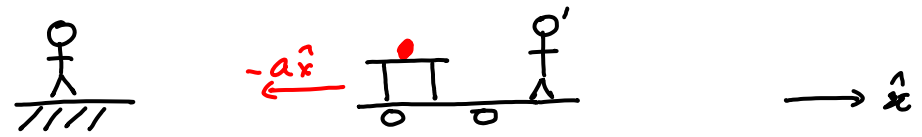
(Alle) Inertialsysteme sind für Beschreibung (aller) physikalischer Gesetze äquivalent.

[Labor im Zug = Labor im Bahnhof]

Beschleunigte Bezugssysteme:

Wird O' relativ zu O beschleunigt, mißt O' andere Kräfte als O , und merkt so die Beschleunigung. $\Rightarrow O'$ ist kein IS.
Beobachtungen von O und O' sind nicht äquivalent.

Beispiel:



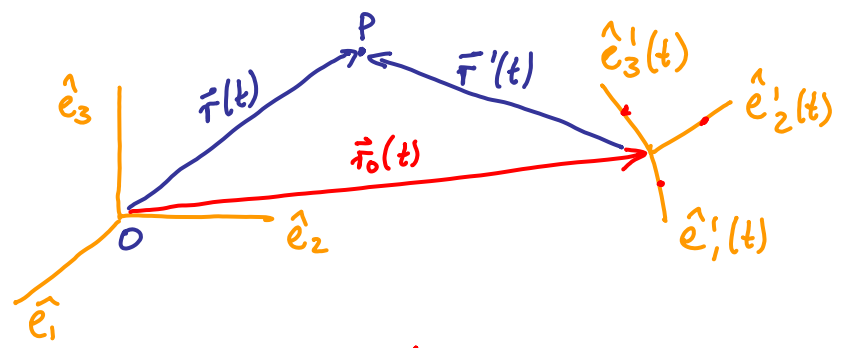
Wagen wird nach links beschleunigt, Kugel rollt nach rechts vom Tisch!

O sagt: Ich ruhe, Kugel bewegt sich nicht, spürt also keine Kraft, $\vec{F} = 0$.

O' sagt: Ich ruhe, Kugel beschleunigt sich mit $a \hat{x}$ nach rechts, spürt also Kraft $\vec{F}' = m a \hat{x} = \text{"Scheinkraft"} = \text{"Trägheitskraft"}$

Eine Scheinkraft oder Trägheitskraft ist keine wirkliche Kraft. Wird nur gebraucht, um Messung in beschleunigten Bezugssystem (BS) O' zu interpretieren, falls Beschleunigung nicht berücksichtigt wird. In einem IS (O) sind alle Scheinkräfte = 0.

Sei O (z.B. raumfest) ein IS,
 O' (z.B. rotierend) $\neq$ IS:



Ortsvektor: $\vec{r}(t) - \vec{r}_0(t) = \vec{r}'(t)$ (1)

$x_i(t) \hat{e}_i - x_{i,0}(t) \hat{e}_i = x'_i(t) \hat{e}'_i(t)$ (2)

Geschwindigkeit: (2) $\dot{x}_i(t) \hat{e}_i - \dot{x}_{i,0}(t) \hat{e}_i = \dot{x}'_i(t) \hat{e}'_i(t) + x'_i(t) \dot{\hat{e}}'_i(t)$ (3)

Interpretation:
 Geschw. v. P laut O Geschw. v. O' relativ zu O Geschw. v. P laut O' Geschw. eines starr mit O' mitrotierenden Punktes, v. O aus gesehen (nur Richtung ändert sich)

Kurznotation für (3): $\dot{\vec{r}} - \dot{\vec{r}}_0 = \dot{\vec{r}}' + \vec{\omega} \times \vec{r}'$ (4)

Punkt besagt (nur heute): Ableitung wirkt nur auf Komponenten.

Einschub: warum ist $\vec{\omega} \times \vec{r}'$ die allgemeinste Form von $\dot{\hat{e}}'_i(t)$? BRS

Anforderung: $\delta_{ij} = \dot{\hat{e}}'_i(t) \cdot \hat{e}'_j(t) = 0$ (1)

0 $\stackrel{(1)}{=} \frac{d}{dt} (\hat{e}'_i \cdot \hat{e}'_j) = \begin{cases} 2 \dot{\hat{e}}'_i \cdot \hat{e}'_i & \text{falls } i=j \\ \dot{\hat{e}}'_i \cdot \hat{e}'_j + \hat{e}'_i \cdot \dot{\hat{e}}'_j & \text{falls } i \neq j \end{cases}$ (2a)

$\Rightarrow \dot{\hat{e}}'_i \perp \hat{e}'_i$ (2b)

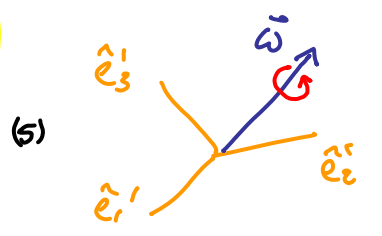
(2) wird erfüllt durch folgenden Ansatz:

$\dot{\hat{e}}'_i = \vec{\omega} \times \hat{e}'_i$ $x'_i(t) \dot{\hat{e}}'_i = (\vec{\omega} \times \hat{e}'_i) x'_i(t) = \vec{\omega} \times \vec{r}'$ (3)

Check: (2a) $2(\vec{\omega} \times \hat{e}'_i) \cdot \hat{e}'_i = 0$ ✓ (4a)

(2b) $(\vec{\omega} \times \hat{e}'_i) \cdot \hat{e}'_j + \hat{e}'_i \cdot (\vec{\omega} \times \hat{e}'_j) = 0$ (4b)
 zyklisch: $= (\hat{e}'_j \times \vec{\omega}) \cdot \hat{e}'_i = -(\vec{\omega} \times \hat{e}'_j) \cdot \hat{e}'_i$ heben sich weg

$\vec{\omega}$ = momentane Winkelgeschwindigkeit
 $\hat{\omega}$ = Drehachse
 $|\vec{\omega}|$ = Drehgeschwindigkeit = $\dot{\varphi}$



Ende Einschub,