



Einzugsgebiet des Dischmabaches, Schweiz © Adrian Michael

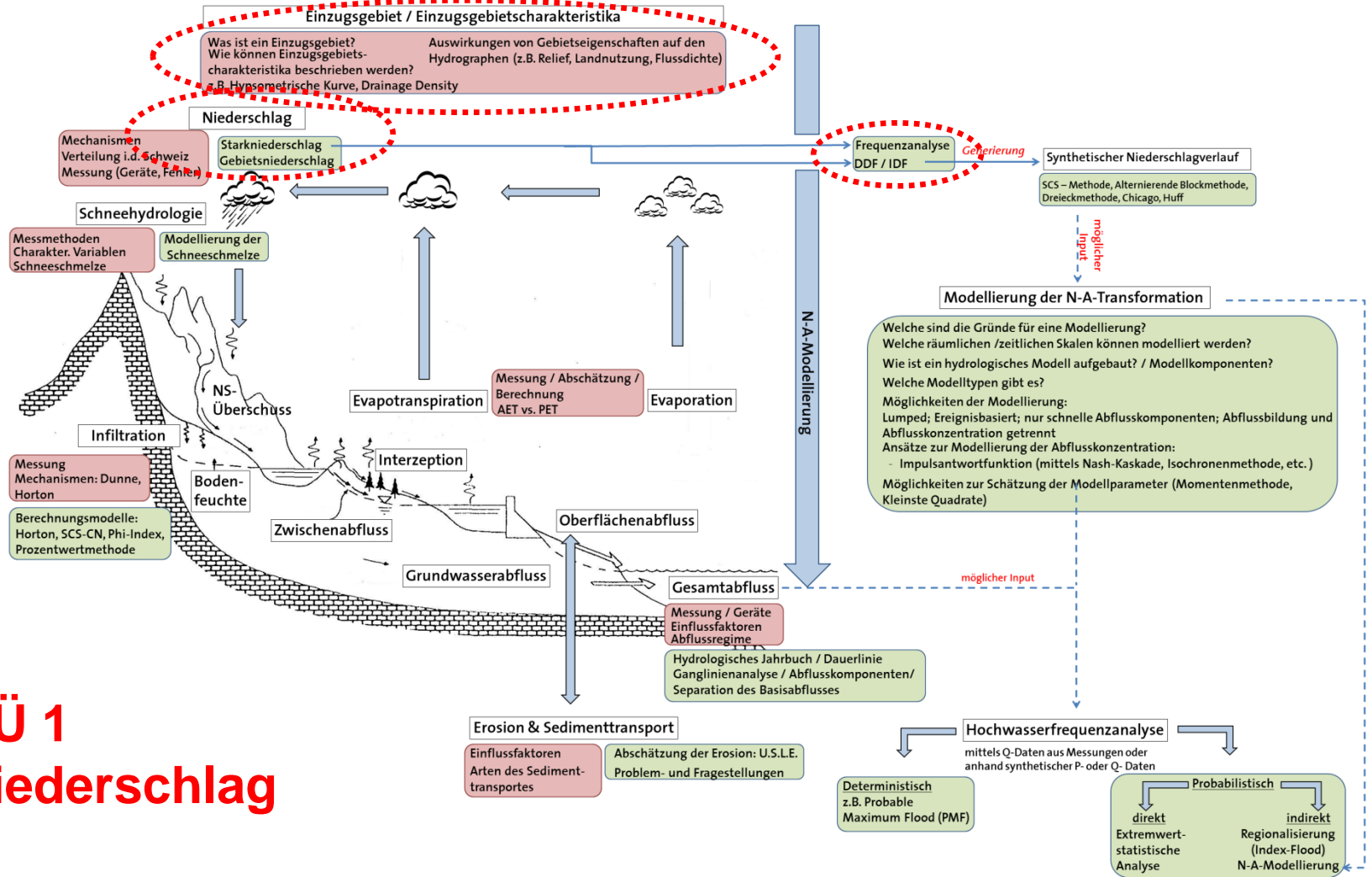
Hydrologie

Hausübung 3: Abflusskonzentration (Einheitsganglinie)

Physikalisches System
= Prozessverständnis, Beobachtung, Messung ...

Ingenieurtechnische Antwort
= Modellierung, Konzeptualisierung, Reproduzieren der Prozesse...

vs.

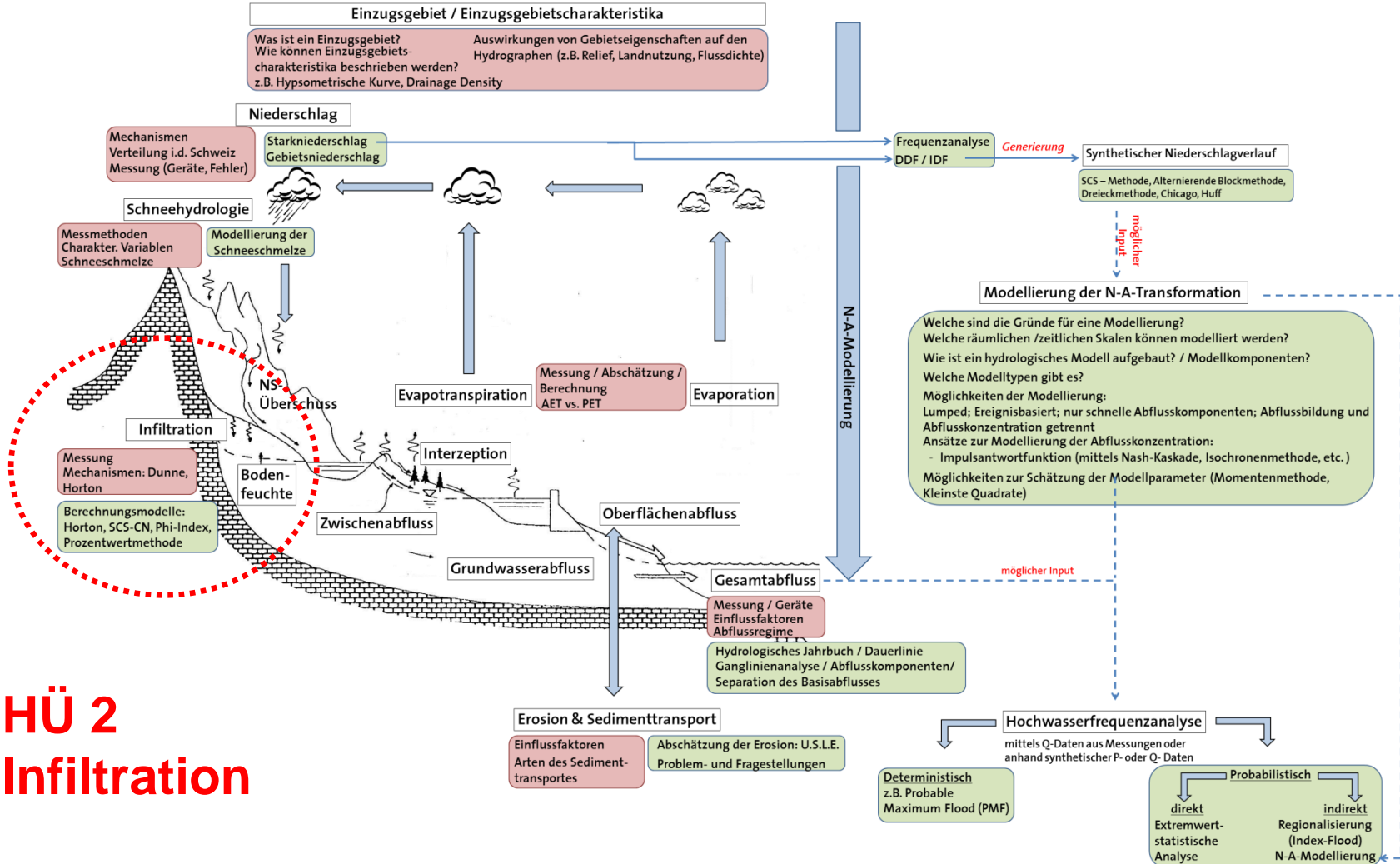


HÜ 1 Niederschlag

Physikalisches System
= Prozessverständnis, Beobachtung, Messung ...

Ingenieurtechnische Antwort
= Modellierung, Konzeptualisierung, Reproduzieren der Prozesse...

vs.

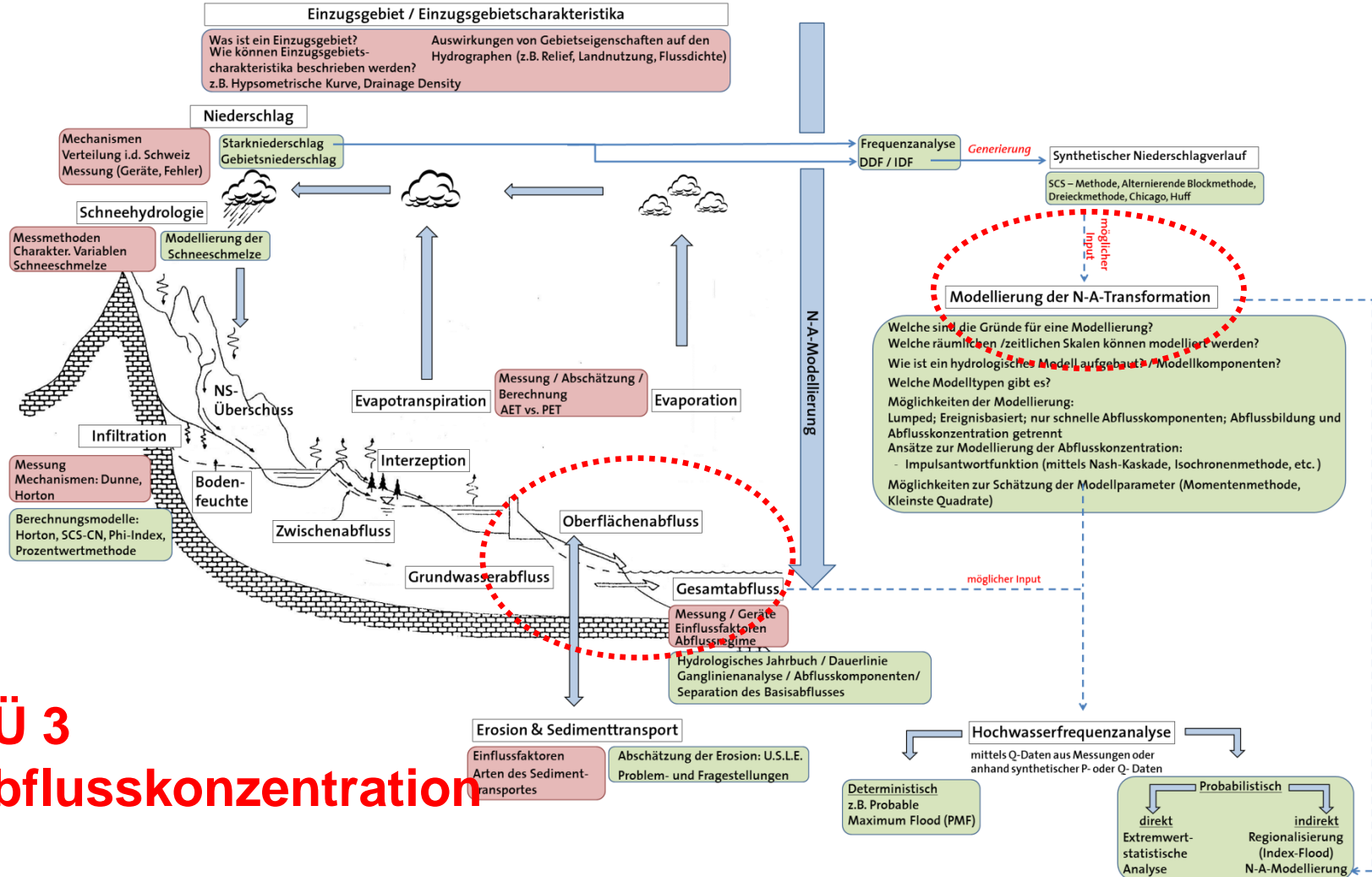


HÜ 2 Infiltration

Physikalisches System
= Prozessverständnis, Beobachtung, Messung ...

vs.

Ingenieurtechnische Antwort
= Modellierung, Konzeptualisierung, Reproduzieren der Prozesse...



HÜ 3 Abflusskonzentration

Kernfrage der Hausübung

**Wie transformiert sich
eine gegebene
Nettoniederschlagsganglinie
in eine Direktabflussganglinie?**

Gliederung

- **Aufgabe 1**

Einheitsganglinie

- **Aufgabe 2**

Lineare Speicherkaskade

Abflusskonzentration & Übertragungsfunktion

Nettoniederschlag → Abflusskonzentration → Direktabfluss

$$P_{\text{eff}} \rightarrow h \rightarrow q_D$$

Eingabefunktion → Übertragungsfunktion → Ausgabefunktion

(= Einheitsganglinie)

Ausgabefunktion: a. zeitlich verzögert (Translation)
b. verformt (Retention)

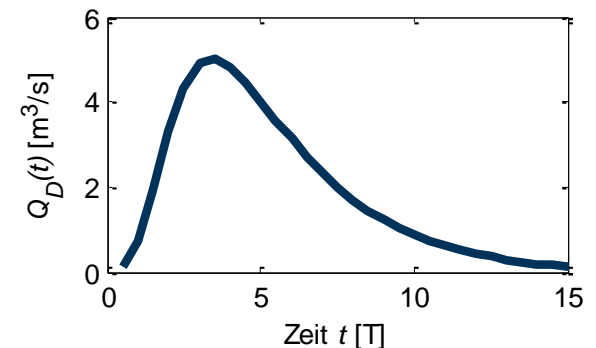
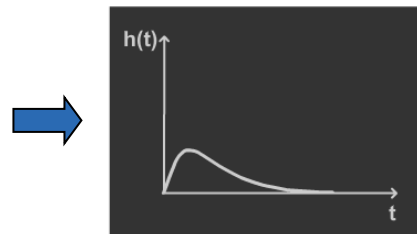
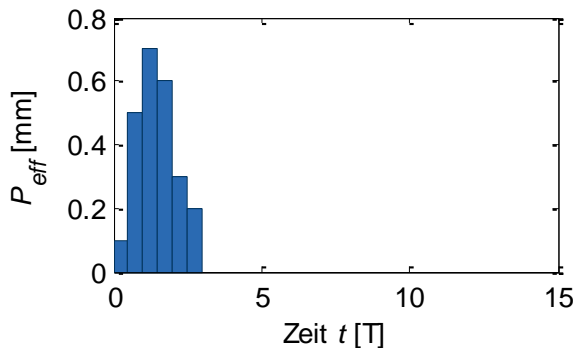
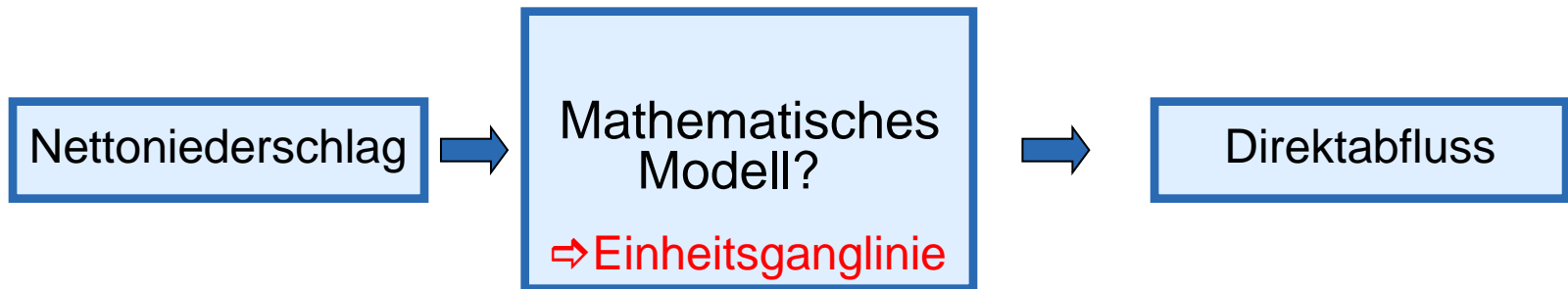
Einflussfaktoren

Die Reaktion eines Einzugsgebiets wird durch dessen Eigenschaften beeinflusst

- Einzugsgebietsform
- Einzugsgebietsgrösse
- Dichte und Zustand des Entwässerungsnetzes
- Steilheit
- USW.

Aufgabe 1: Abflusskonzentration (EGL)

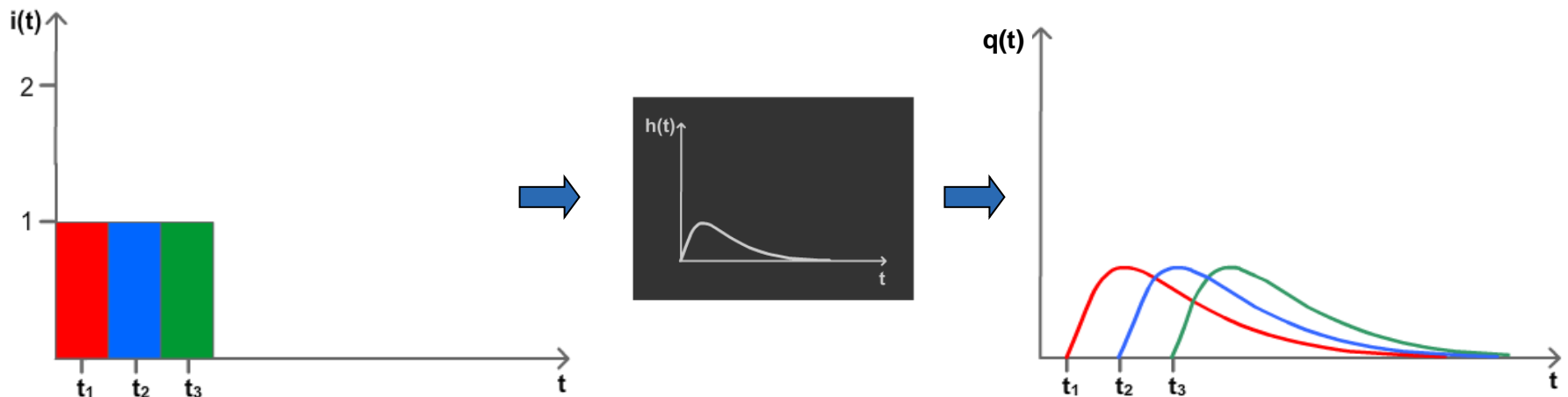
Wie wird der zeitliche Verlauf des Nettoniederschlags in die Direktabflussganglinie transformiert?



Aufgabe 1: Einheitganglinie (Grundprinzipien)

Zeitinvarianz - Proportionalität - Superposition

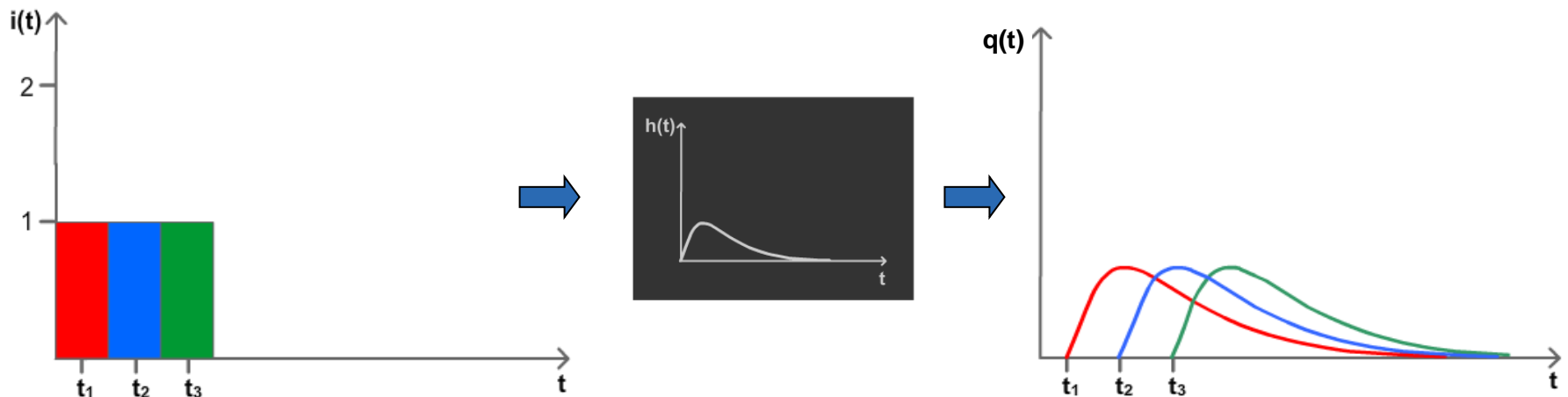
- Die Übertragungsfunktion $h(t)$ ist zeitlich unverändert



Aufgabe 1: Einheitganglinie (Grundprinzipien)

Zeitinvarianz - Proportionalität - Superposition

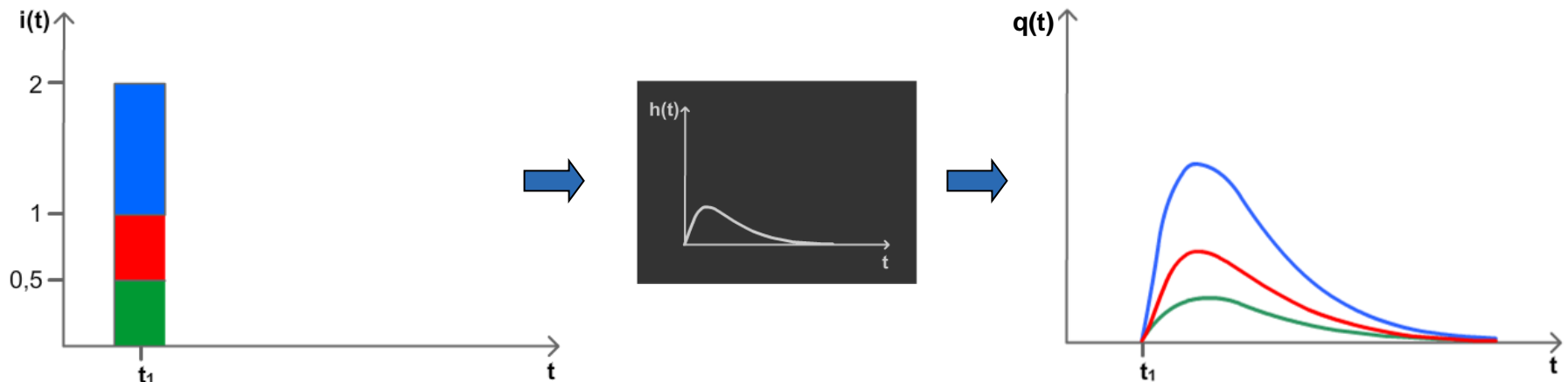
Wenn ein System auf eine Ursache $i(t)$ mit der Wirkung $q(t)$ reagiert, dann reagiert es auch noch zu einem späteren Zeitpunkt auf dieselbe Ursache mit der gleichen Wirkung.



Aufgabe 1: Einheitganglinie (Grundprinzipien)

Zeitinvarianz - **Proportionalität** - Superposition

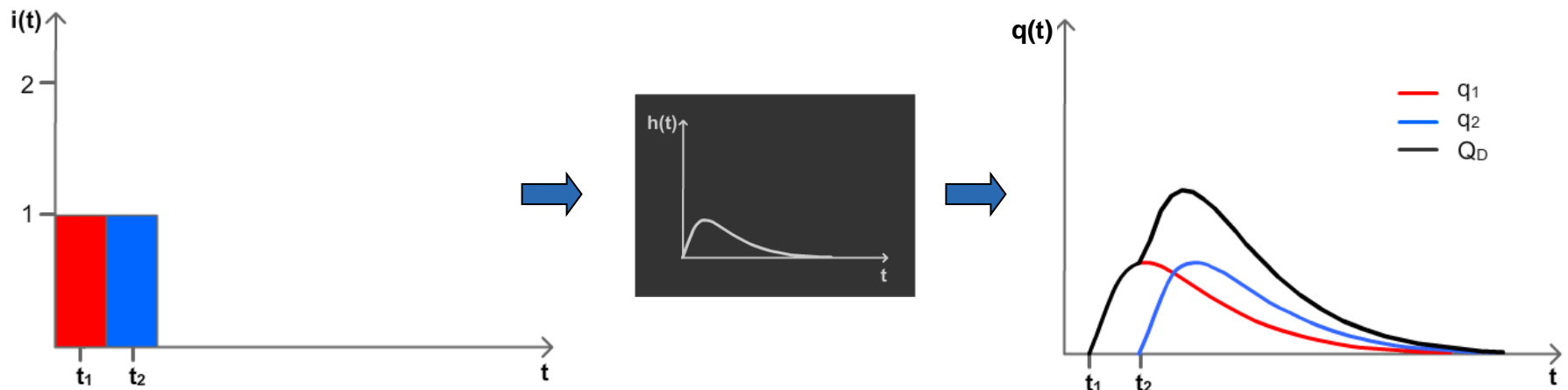
- Verstärkung
 - Die Höhe des resultierenden Direktabflusses hängt linear von der Höhe des Effektivniederschlagimpulses ab.
 - Die Form und Dauer des Direktabflusses sind davon unabhängig.



Aufgabe 1: Einheitganglinie (Grundprinzipien)

Zeitinvarianz - Proportionalität - **Superposition**

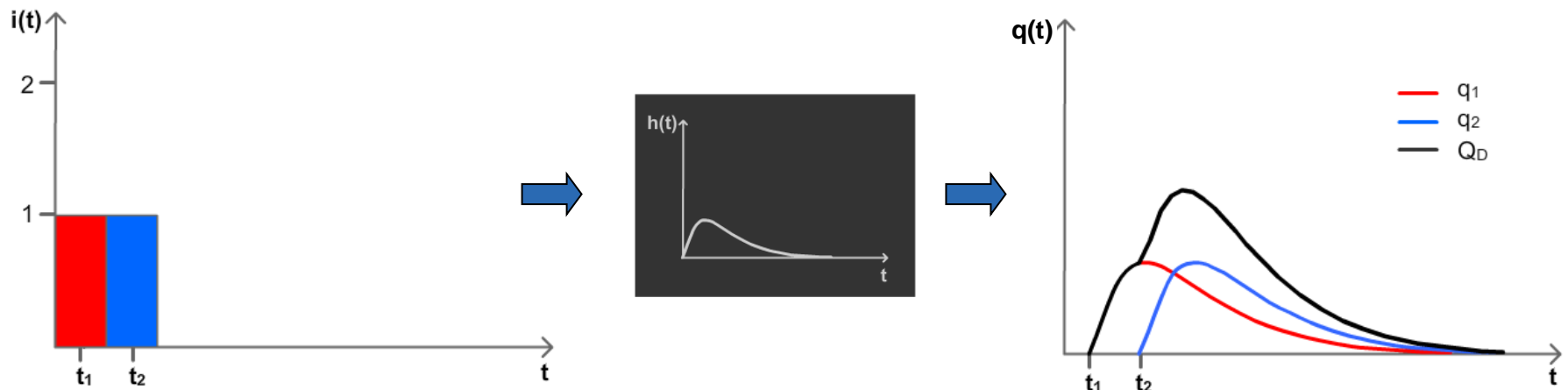
- Überlagerung
 - Der Direktabfluss zum Zeitpunkt t ergibt sich aus der Summe der einzelnen Impulsantworten zu diesem Zeitschritt.



Aufgabe 1: Einheitganglinie (Grundprinzipien)

Zeitinvarianz - Proportionalität - **Superposition**

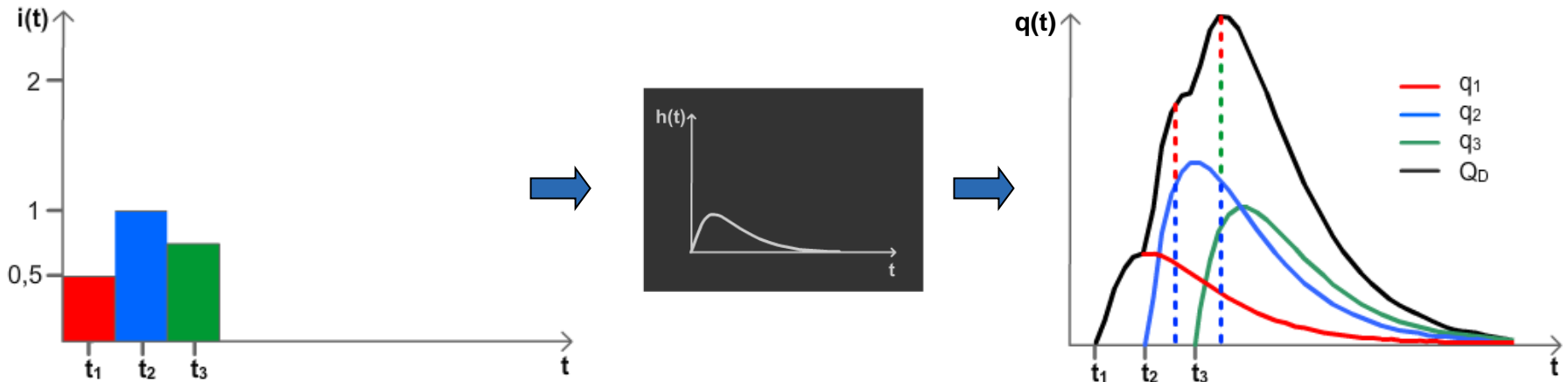
Die Summe der Ursachen (Eingangssignale) bewirkt die Summe der Wirkungen.



Aufgabe 1: Einheitsganglinie (Grundprinzipien)

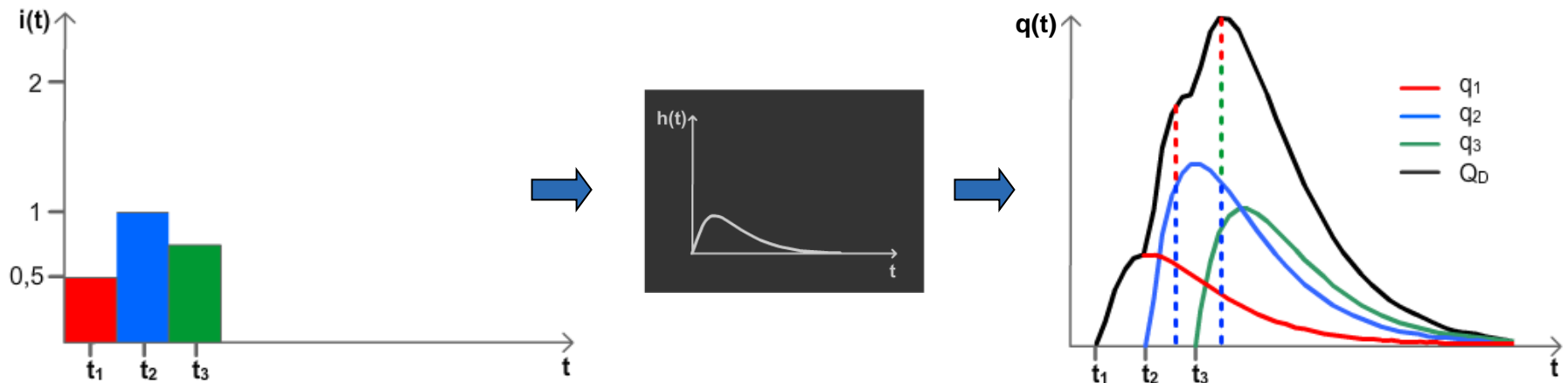
Zeitinvarianz - Proportionalität - Superposition

Linearität



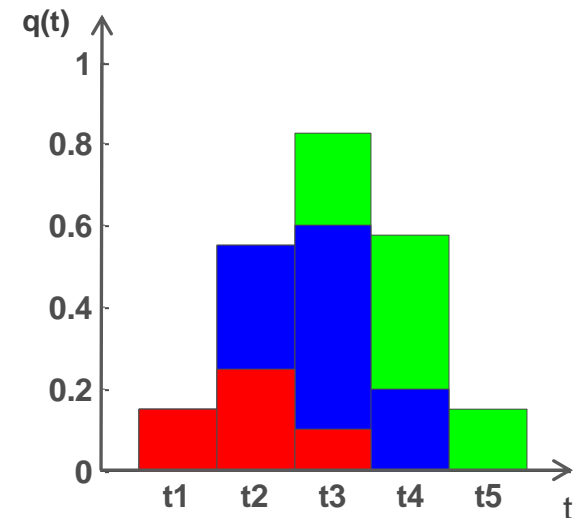
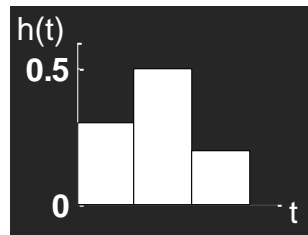
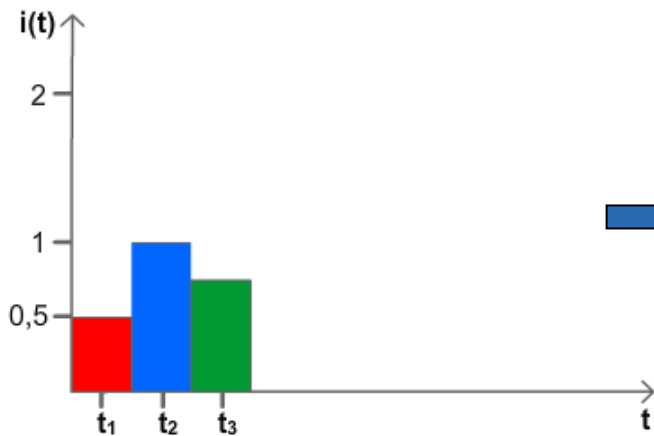
Einheitsganglinie (Anwendung)

Faltungsintegral:
$$q(t) = \int_0^t p(\tau) \cdot h(t - \tau) d\tau$$



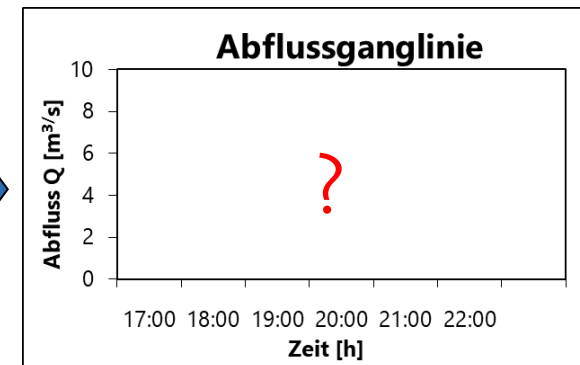
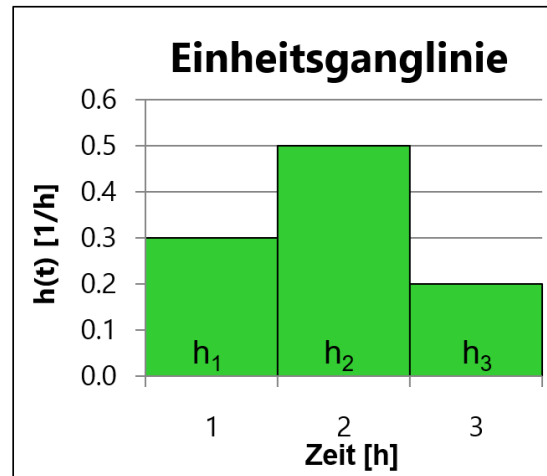
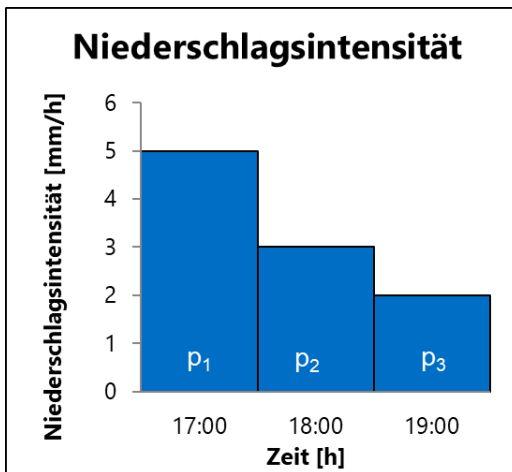
Einheitsganglinie (Anwendung)

Faltung diskret:
$$q(t_m) = \sum_{i=1}^n p_{m-i+1} \cdot h_i \cdot \Delta t$$



Einheitsganglinie (Anwendung)

Faltung diskret:
$$q(t_m) = \sum_{i=1}^n p_{m-i+1} \cdot h_i \cdot \Delta t$$



Einheitsganglinie (Anwendung)

Rechenweg:
$$q(t_m) = \Delta t \cdot \left(\sum_{i=1}^n p_{m-i+1} \cdot h_i \right)$$

Anzahl Zeitschritte: $q = \text{Anzahl Zeitschritte (des Niederschlags + der EGL)} - 1$

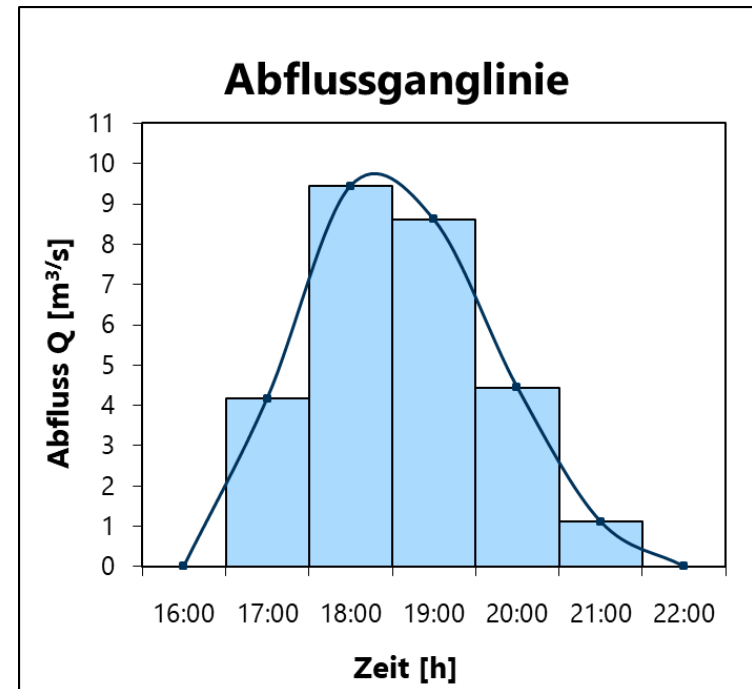
Anzahl Zeitschritte: $q = 3 + 3 - 1 = 5$

$q(t_1) = \Delta t \cdot$	$p_1 \cdot h_1$		1 ·	$5 \cdot 0.3$		$= 1.5 \text{ mm/h}$
$q(t_2) = \Delta t \cdot$	$(p_1 \cdot h_2 + p_2 \cdot h_1)$		1 ·	$(5 \cdot 0.5 + 3 \cdot 0.3)$		$= 3.4 \text{ mm/h}$
$q(t_3) = \Delta t \cdot$	$(p_1 \cdot h_3 + p_2 \cdot h_2 + p_3 \cdot h_1)$		1 ·	$(5 \cdot 0.2 + 3 \cdot 0.5 + 2 \cdot 0.3)$		$= 3.1 \text{ mm/h}$
$q(t_4) = \Delta t \cdot$	$(p_2 \cdot h_3 + p_3 \cdot h_2)$		1 ·	$(3 \cdot 0.2 + 2 \cdot 0.5)$		$= 1.6 \text{ mm/h}$
$q(t_5) = \Delta t \cdot$	$p_3 \cdot h_3$		1 ·	$2 \cdot 0.2$		$= 0.4 \text{ mm/h}$

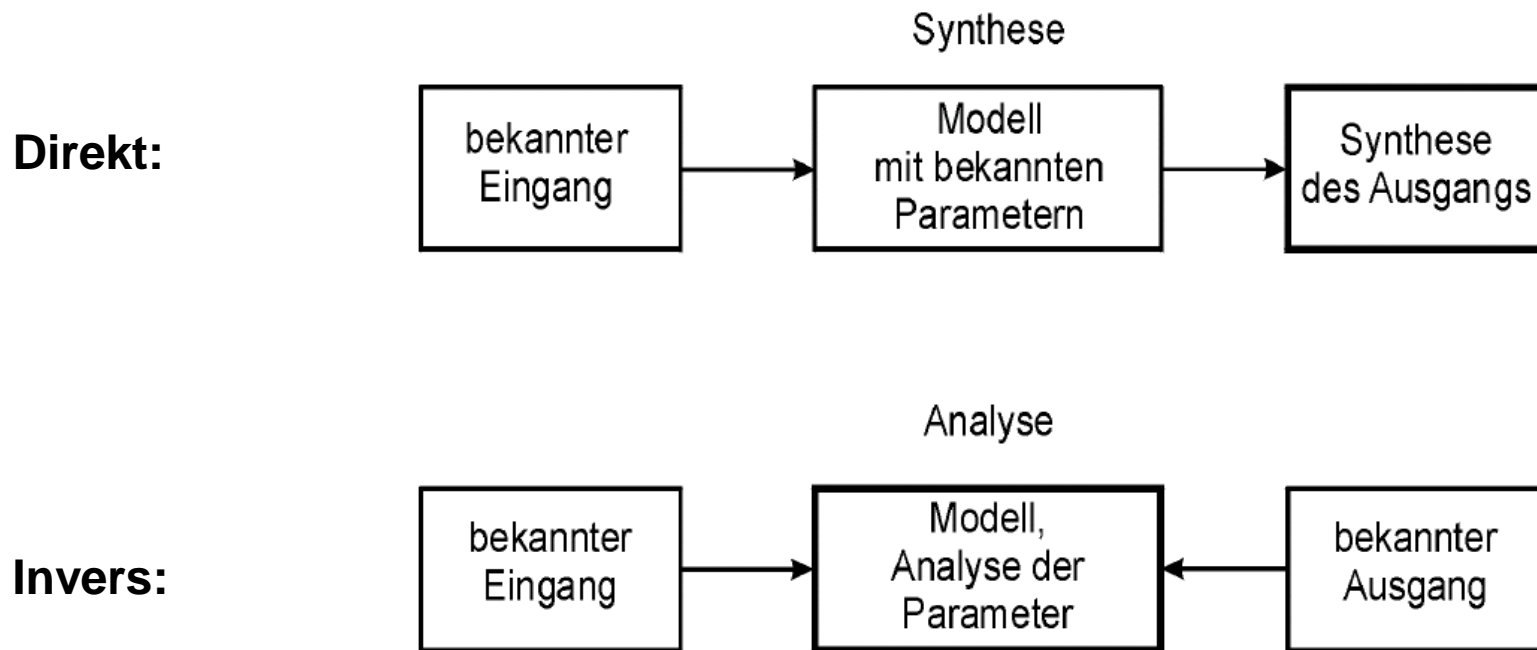
Einheitsganglinie (Anwendung)

Lösung:
$$q(t_m) = \sum_{i=1}^n p_{m-i+1} \cdot h_i \cdot \Delta t$$

$q(t_1) = 1.5 \text{ mm/h} =$	<u>4.17 m³/s</u>
$q(t_2) = 3.4 \text{ mm/h} =$	<u>9.44 m³/s</u>
$q(t_3) = 3.1 \text{ mm/h} =$	<u>8.61 m³/s</u>
$q(t_4) = 1.6 \text{ mm/h} =$	<u>4.44 m³/s</u>
$q(t_5) = 0.4 \text{ mm/h} =$	<u>1.11 m³/s</u>



Direkte vs. Inverse Modellierung



Niederschlag – Abfluss Modellierung

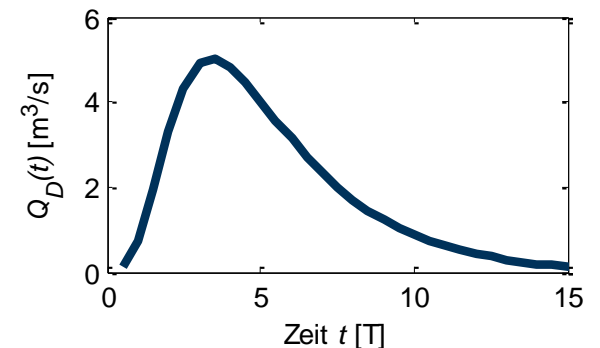
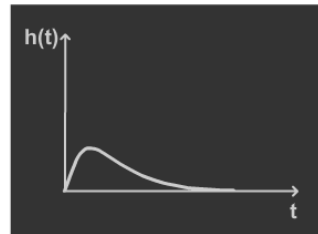
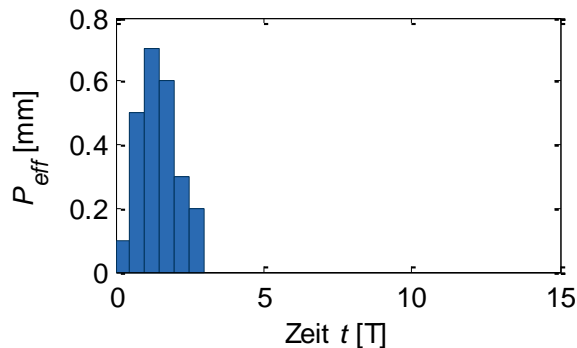
Systemidentifikation

Welches Modell?

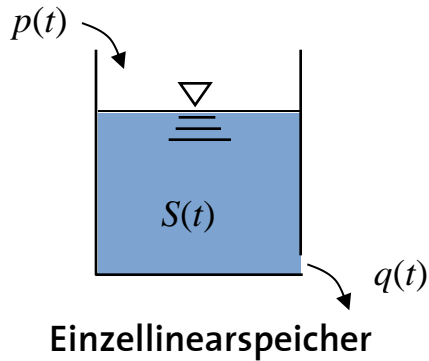
Nettoniederschlag

Einheitsganglinie

Direktabfluss

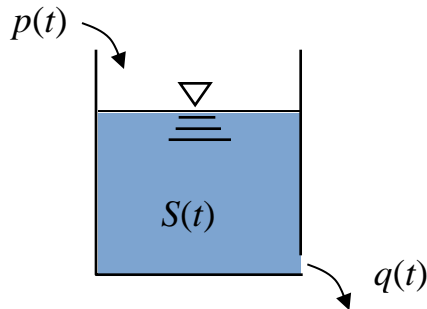


Grundlagen des Nash-Modells - Einzellinearspeicher



k	= Speicherkonstante [h]
S	= Speicherinhalt [m ³]
$p(t)$	= Zufluss [m ³ /s]
$q(t)$	= Ausfluss [m ³ /s]

Grundlagen des Nash-Modells - Einzellinearspeicher



Einzellinearspeicher

Speichergleichung

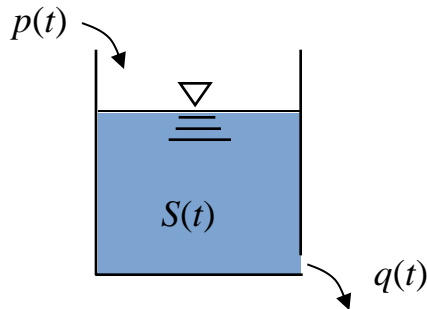
$$q(t) \square S(t) \rightarrow S(t) = k \cdot q(t) \quad (1)$$

Kontinuitätsgleichung

$$p(t) - q(t) = \frac{dS(t)}{dt} \quad (2)$$

k	= Speicherkonstante [h]
S	= Speicherinhalt [m ³]
$p(t)$	= Zufluss [m ³ /s]
$q(t)$	= Ausfluss [m ³ /s]

Grundlagen des Nash-Modells - Einzellinearspeicher



Einzellinearspeicher

(1) + (2)

Speichergleichung

$$q(t) \square S(t) \rightarrow S(t) = k \cdot q(t) \quad (1)$$

Kontinuitätsgleichung

$$p(t) - q(t) = \frac{dS(t)}{dt} \quad (2)$$

Lineare, inhomogene DGL 1.Ordnung

$$q(t) = p(t) - \frac{dS}{dt} = p(t) - k \frac{dq}{dt}$$

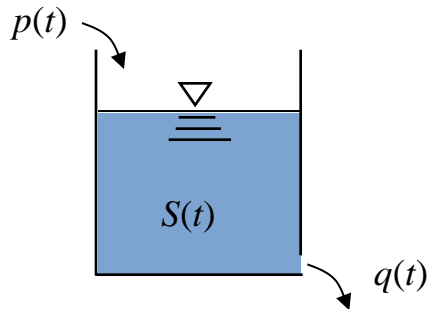
Lösung der DGL

$$q(t) = q(t_0) \cdot e^{-\frac{(t-t_0)}{k}} + \int_{t_0}^t p(\tau) \cdot \frac{1}{k} e^{-\frac{(t-\tau)}{k}} d\tau$$

Leerlauf des Speichers ohne Zuflüsse *Zuflüsse*

- k = Speicherkonstante [h]
- S = Speicherinhalt [m³]
- $p(t)$ = Zufluss [m³/s]
- $q(t)$ = Ausfluss [m³/s]

Grundlagen: Einheitsganglinie des Einzelinearspeichers



Einzelinearspeicher

Lösung der DGL

$$q(t) = q(t_0) \cdot e^{-\frac{(t-t_0)}{k}} + \int_{t_0}^t p(\tau) \cdot \frac{1}{k} e^{-\frac{(t-\tau)}{k}} d\tau$$

Leerlauf des Speichers ohne Zuflüsse *Zuflüsse*

Einheitsimpuls füllt Speicher
zur Zeit $t_0 = 0$:

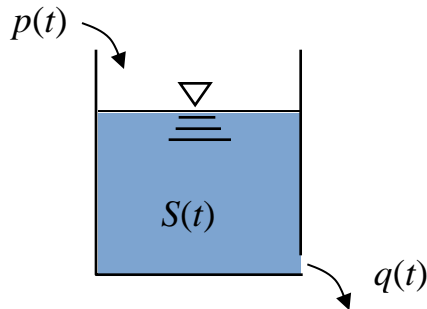
$$S(t_0) = 1$$

mit

$$q(t) = \frac{1}{k} \cdot S(t) \rightarrow q(t_0) = \frac{1}{k} \cdot 1$$

Leerlauf des Speichers
ohne weitere Zuflüsse:

Grundlagen: Einheitsganglinie des Einzellinearspeichers



Einzellinearspeicher

Lösung der DGL

$$q(t) = q(t_0) \cdot e^{-\frac{(t-t_0)}{k}} + \int_{t_0}^t p(\tau) \cdot \frac{1}{k} e^{-\frac{(t-\tau)}{k}} d\tau$$

Leerlauf des Speichers ohne Zuflüsse *Zuflüsse*

Einheitsimpuls füllt Speicher
zur Zeit $t_0 = 0$:

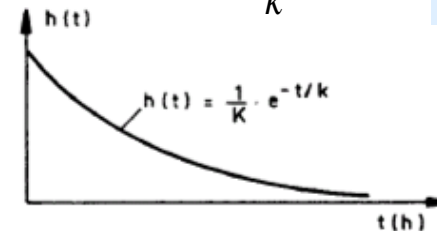
$$S(t_0) = 1$$

mit $q(t) = \frac{1}{k} \cdot S(t) \rightarrow q(t_0) = \frac{1}{k} \cdot 1$

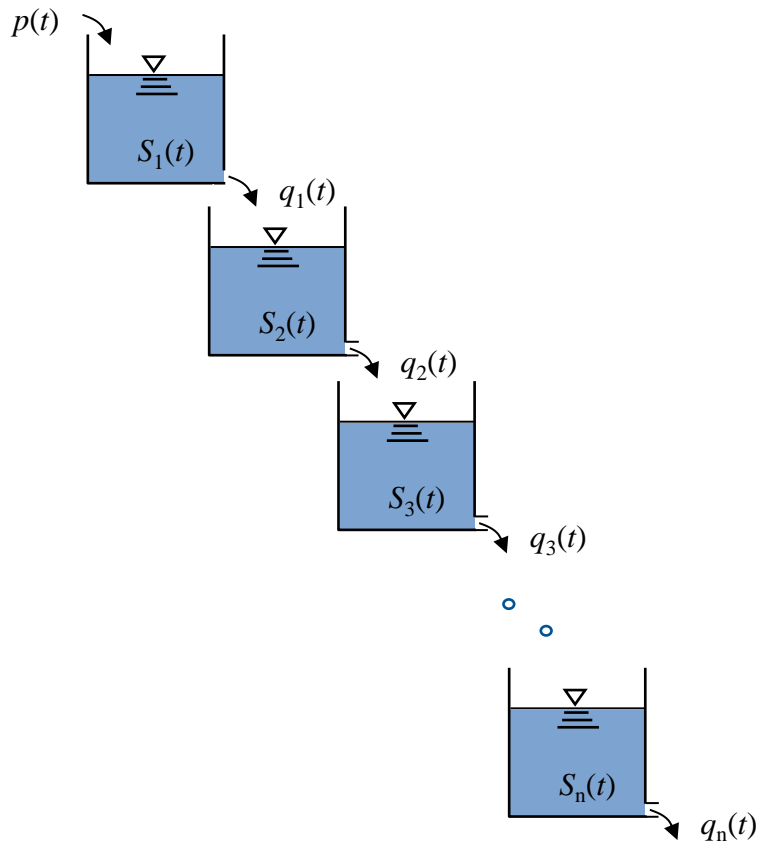
Leerlauf des Speichers
ohne weitere Zuflüsse:

$$q(t) = q(t_0) \cdot e^{-\frac{(t-t_0)}{k}}$$

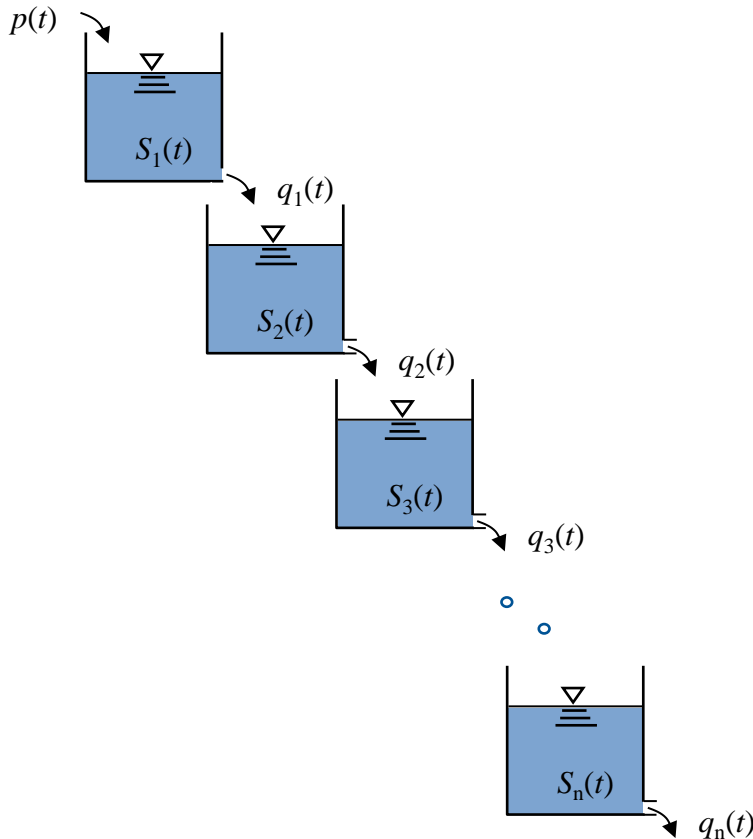
mit $q(t_0) = \frac{1}{k} \cdot 1 \rightarrow h(t) = \frac{1}{k} e^{-t/k}$



Lineare Speicherkaskade – Nash-Kaskade



Lineare Speicherkaskade – Nash-Kaskade



Lösung der DGL - Einzellinearspeicher

$$q(t) = q(t_0) \cdot e^{-\frac{(t-t_0)}{k}} + \int_{t_0}^t p(\tau) \cdot \frac{1}{k} e^{-\frac{(t-\tau)}{k}} d\tau$$

Leerlauf des Speichers ohne Zuflüsse *Zuflüsse*

Antwort auf Einheitsimpuls: $q_1(t) = \frac{1}{k} e^{-t/k}$

$$q_n(t) = \int_0^t q_{n-1}(\tau) \cdot \frac{1}{k} e^{-\frac{(t-\tau)}{k}} d\tau$$

Annahme:
Speicher leer bei $t_0 = 0$
→ nur Zuflusstern

für $n \in \mathbb{N}$:

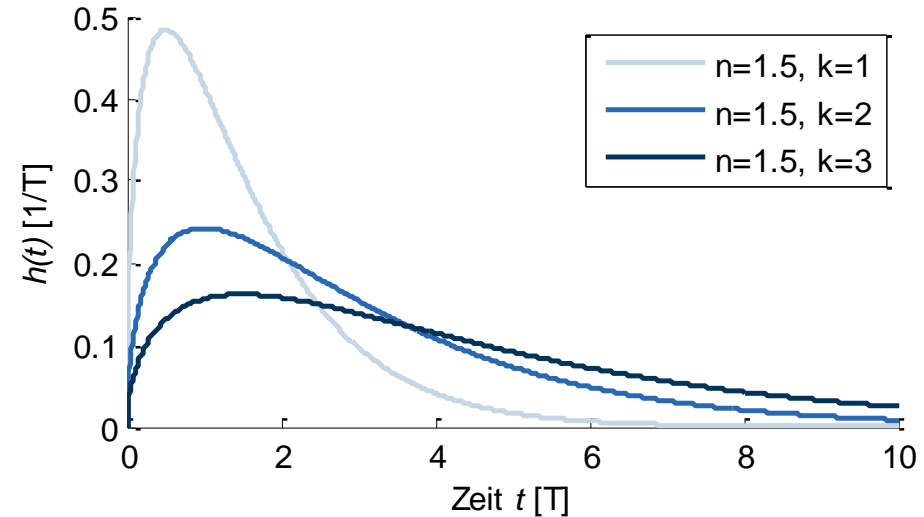
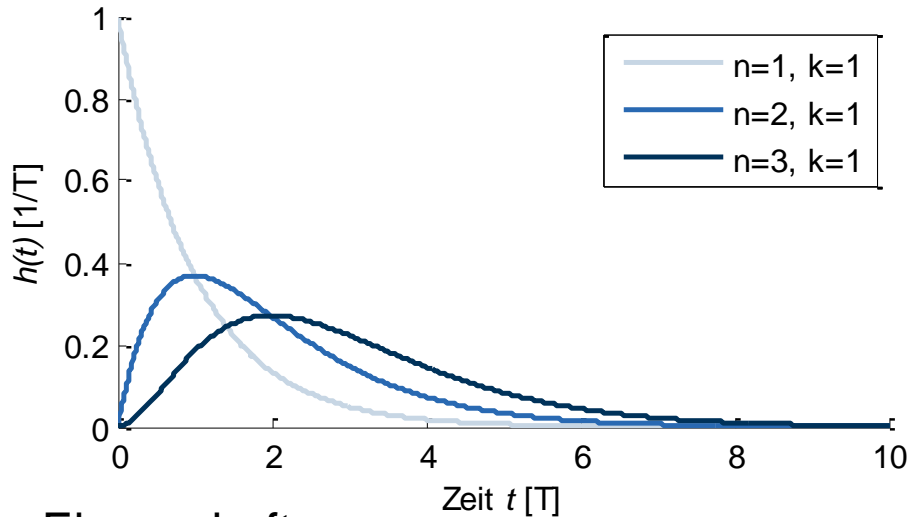
$$\Rightarrow h_n(t) = \frac{1}{k \cdot (n-1)!} \left(\frac{t}{k}\right)^{n-1} \cdot e^{-t/k}$$

für $n \in \mathbb{N}^+$:

$$\Rightarrow h_n(t) = \frac{1}{k \cdot \Gamma(n)} \left(\frac{t}{k}\right)^{n-1} \cdot e^{-t/k}$$

Gammaverteilung

Lineare Speicherkaskade – Eigenschaften & Verhalten



Eigenschaften

Scheitelzeit

Schwerpunktslaufzeit (1. Moment, M_1)

2. Moment

$$t_s = k \cdot (n-1)$$

$$t_L = k \cdot n$$

$$M_2 = k^2 \cdot n$$

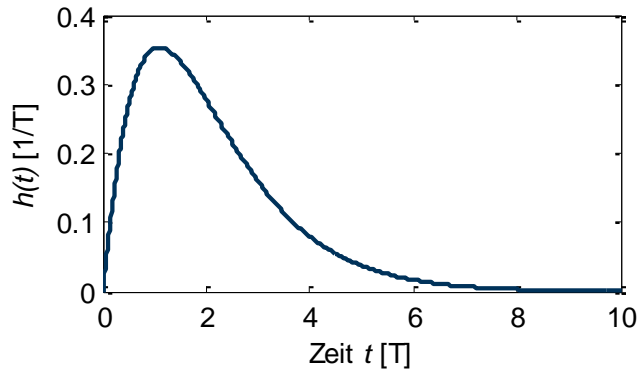
Verhalten

$n \rightarrow \infty$ verstärkte Verschiebung der Kurve (Translation)

$k \rightarrow \infty$ verstärkte Abflachung der Kurve (Retention)

→ über n und k lassen sich Translation und Retention im EZG nachbilden

Diskrete Einheitsganglinie



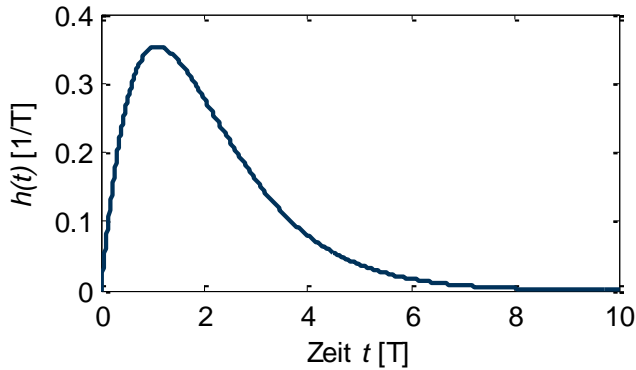
$$h(t) = \frac{1}{k \cdot \Gamma(n)} \left(\frac{t}{k} \right)^{n-1} \cdot e^{-t/k}$$

$$\int_0^{\infty} h(t) dt = 1$$

Faltung:

$$q(t) = \int_0^t p(\tau) \cdot h(t-\tau) d\tau$$

Diskrete Einheitganglinie

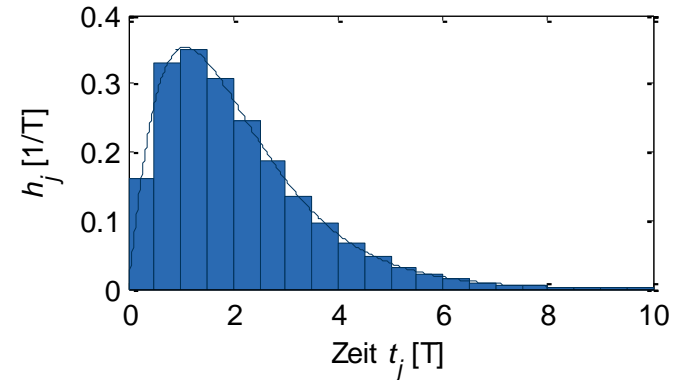


$$h(t) = \frac{1}{k \cdot \Gamma(n)} \left(\frac{t}{k} \right)^{n-1} \cdot e^{-t/k}$$

$$\int_0^{\infty} h(t) dt = 1$$

Faltung:

$$q(t) = \int_0^t p(\tau) \cdot h(t-\tau) d\tau$$



$$h_j = \frac{[(j-0.5) \cdot \Delta t]^{n-1}}{k^n \cdot \Gamma(n)} e^{-(j-0.5)\Delta t/k}$$

$$\sum_{j=1}^n h_j \cdot \Delta t = 1$$

j Index des jeweiligen Zeitintervalls

Faltung diskret:

$$q(t_m) = \sum_{i=1}^n p_{m-i+1} \cdot h_i \cdot \Delta t$$

Aufgabe 2: Parameterbestimmung (Momentenmethode)

- Momente der Übertragungsfunktion:

$$M_{h_1} = \int_{-\infty}^{\infty} h(t) \cdot t \, dt = k \cdot n$$

$$M_{h_2} = \int_{-\infty}^{\infty} h(t) \cdot t^2 \, dt = k^2 \cdot n$$



$$k = M_{h_2} / M_{h_1}$$

und

$$n = M_{h_1}^2 / M_{h_2}$$

Aufgabe 2: Parameterbestimmung (Momentenmethode)

- Momente der Übertragungsfunktion:

$$M_{h_1} = \int_{-\infty}^{\infty} h(t) \cdot t \, dt = k \cdot n$$

$$M_{h_2} = \int_{-\infty}^{\infty} h(t) \cdot t^2 \, dt = k^2 \cdot n$$



$$k = M_{h_2} / M_{h_1}$$

und

$$n = M_{h_1}^2 / M_{h_2}$$

- Momentbeziehung linearer Systeme:

$$M_{h_m} = M_{Q_m} - M_{I_m}$$



Momente des Nettoniederschlags und des Direktabflusses berechnen

Aufgabe 2: Berechnung der Momente

- Für $m = 1$ (Schwerpunktszeit)

$$M_{Q_1} = \frac{\sum_{j=1}^{j_{\max}} Q_j \cdot t_j}{\sum_{j=1}^{j_{\max}} Q_j} = t_{SP(Q)}$$

$$M_{I_1} = \frac{\sum_{j=1}^{j_{\max}} I_j \cdot t'_j}{\sum_{j=1}^{j_{\max}} I_j} = t_{SP(I)}$$

- Für $m = 2$

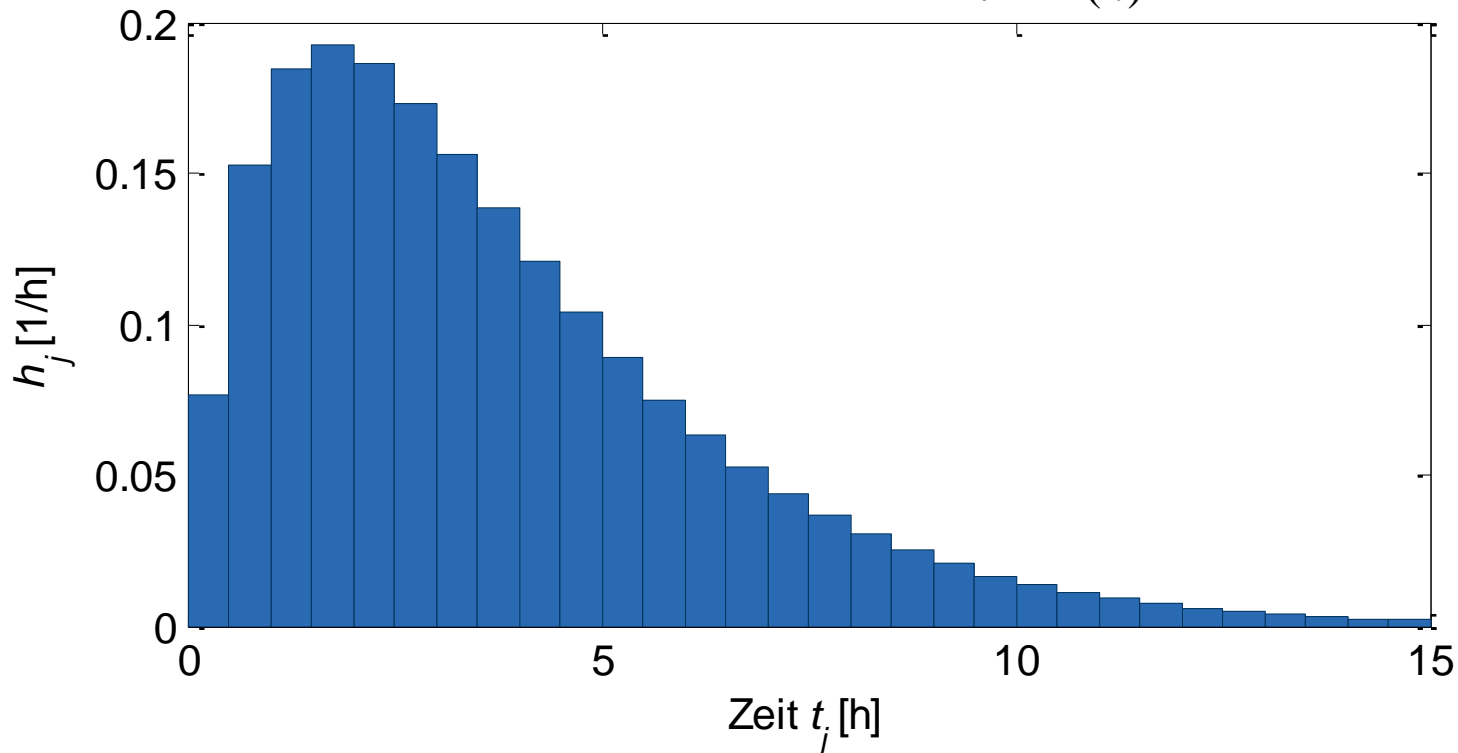
$$M_{Q_2} = \frac{\sum_{j=1}^{j_{\max}} Q_j \cdot (t_j - t_{SP(Q)})^2}{\sum_{j=1}^{j_{\max}} Q_j}$$

$$M_{I_2} = \frac{\sum_{j=1}^{j_{\max}} I_j \cdot (t'_j - t_{SP(I)})^2}{\sum_{j=1}^{j_{\max}} I_j}$$

$t'_j = t_j - 0.5 \cdot \Delta t = (j - 0.5) \cdot \Delta t \rightarrow$ Niederschlag um einen halben Zeitschritt zeitversetzt

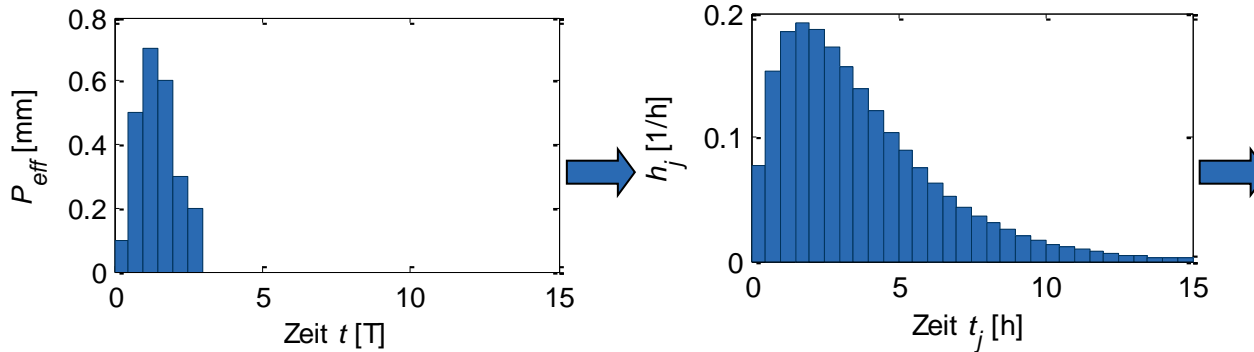
Aufgabe 2: Einheitsganglinie

$$h_j = \frac{\left[(j - 0.5) \cdot \Delta t \right]^{n-1}}{k^n \cdot \Gamma(n)} e^{-\frac{(j-0.5)\Delta t}{k}}$$



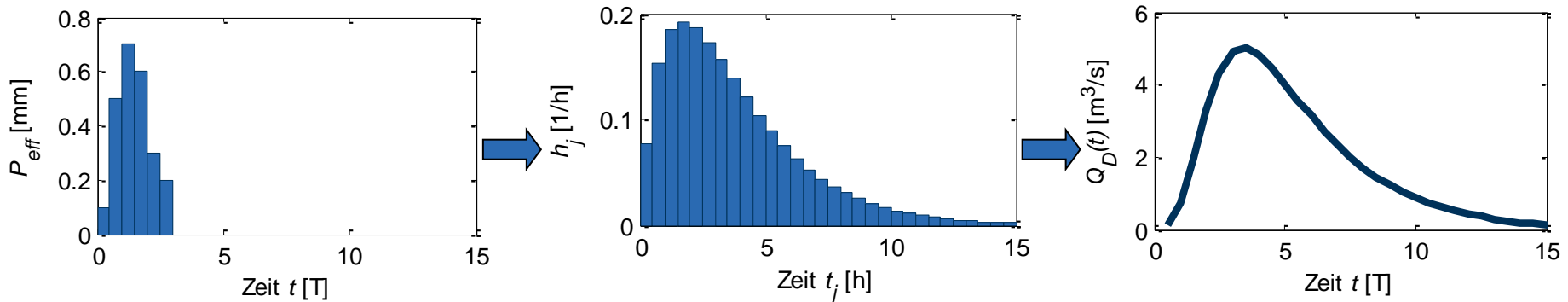
Aufgabe 2: Anwendung der Einheitsganglinie

$$q(t_m) = \sum_{i=1}^n p_{m-i+1} \cdot h_i(\Delta t) \cdot \Delta t$$



Aufgabe 2: Anwendung der Einheitsganglinie

$$q(t_m) = \sum_{i=1}^n p_{m-i+1} \cdot h_i(\Delta t) \cdot \Delta t$$



Durch Faltung werden Einheiten nicht verändert. → Einheiten umrechnen!

Organisatorisches

- **Abgabedatum:** 6.12.2017 (bis 16 Uhr)
- **Abgabeort:** Ablagefächer vor HIL D 21.1
- Nach dem offiziellen Abgabedatum wird ein Lösungsvorschlag auf der Kurs Webseite veröffentlicht
- **Sprechstunden:** Di., 14:30 – 18:00 Uhr und nach Vereinbarung
HIL D 21.3
- **E-Mail:** magdali@ifu.baug.ethz.ch