

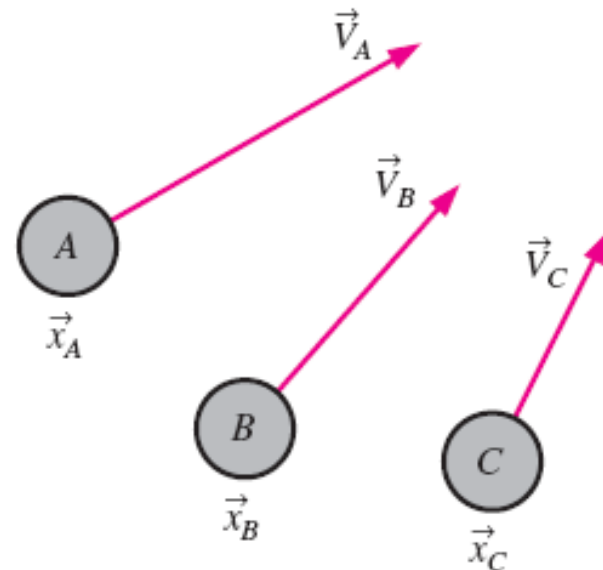
Hfdst 3: Kinematica

1. Beschrijving volgens Lagrange en Euler
2. Het Reynolds transporttheorema (RTT)

1. Beschrijving volgens Lagrange en Euler

- **Kinematica**: studie van de beweging
- **Fluidumkinematica**: studie van hoe fluïda stromen en hoe de beweging beschreven wordt.

- 2 manier om beweging te beschrijven:
Lagrangiaanse en **Euleriaanse**
- **Lagrangiaanse beschrijving**: het pad van individuele objecten volgen = (gesloten)-systeembeschrijving
 - De positie en snelheid van elk fluïdumpakketje (deeltje) volgen en een pakketje met vaste identiteit nemen



- **Lagrangiaanse beschrijving:** moeilijk te gebruiken voor fluïda
 - Bewegende fluïdumdeeltjes moeilijk te definiëren en identificeren
 - Interacties tussen fluïdumdeeltjes is moeilijk te beschrijven vermits het fluïdum een continuüm is
 - Fluïdumdeeltjes vervormen continu als ze bewegen in de stroming

- **Euleriaanse beschrijving**

- Definieren van een eindig volume — **stromingsdomein of controlevolume** — waardoor het fluïdum stroomt.
- **Veldvariabelen** (functies van plaats en tijd) worden gedefinieerd in het controlevolume
- De veldvariabele op een bepaalde locatie en bepaald tijdstip is de waarde van de variabele voor om het even welk fluïdumdeeltje dat deze locatie op dit tijdstip bezet.
- Het **drukveld** is een scalaire veldvariabele:

$$P = P(x, y, z, t)$$

- Het **snellheids- en versnellingsveld** zijn vectorvariabelen:

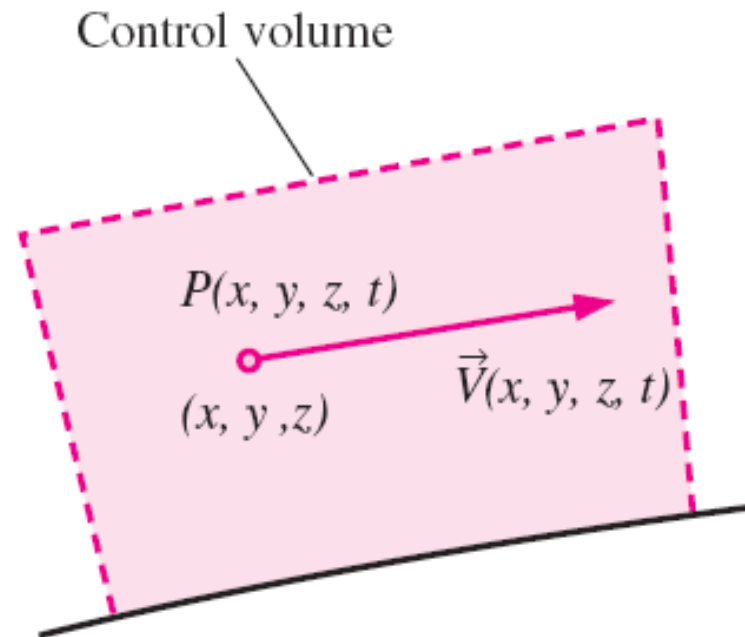
$$\vec{V} = \vec{V}(x, y, z, t)$$

$$\vec{a} = \vec{a}(x, y, z, t)$$

- Deze variabelen definiëren collectief het **stromingsveld**.
- Cartesiaanse coördinaten

$$\vec{V} = (u, v, w) = u(x, y, z, t)\vec{i} + v(x, y, z, t)\vec{j} + w(x, y, z, t)\vec{k}$$

Geen rekening houden met de individuele deeltjes,
wel met druk, snelheid, versnelling, ... van om
het even welk deeltje op een locatie en tijdstip
van interesse.



- **Euleriaanse beschrijving:** meestal meer geschikt voor toepassingen in de stromingsmechanica
- Experimentele metingen: in het algemeen beter geschikt voor de Euleriaanse beschrijving
 - Bvb. snelheids- of druksensoren op een vaste positie in de stroming: meten van

$$\vec{V} = \vec{V}(x, y, z, t)$$

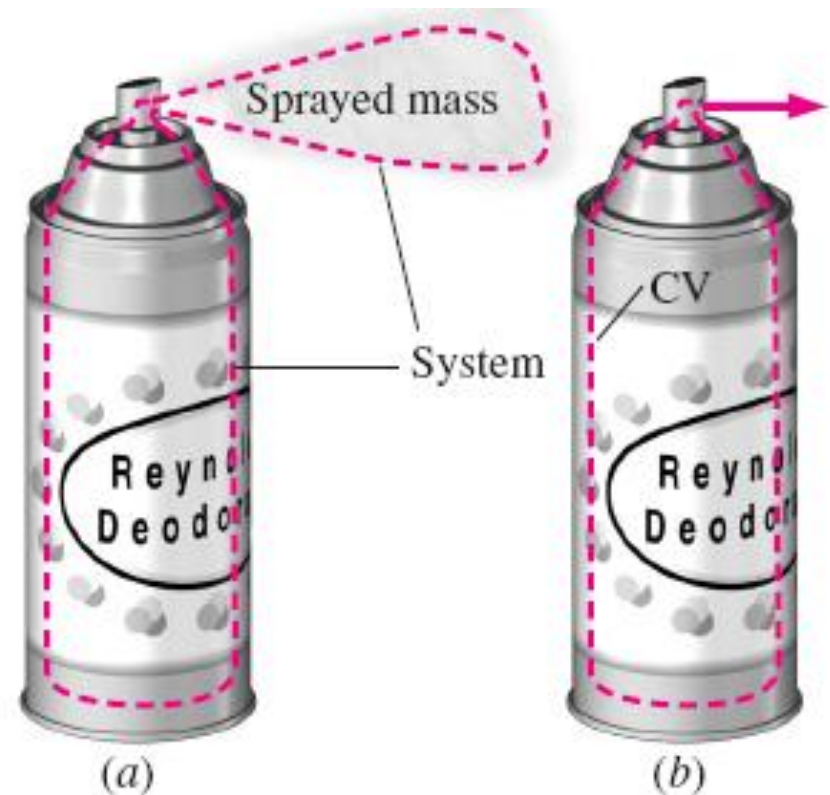
$$P = P(x, y, z, t)$$

2. Het Reynolds transporttheorema

- **Systeem — controlevolume (CV)**

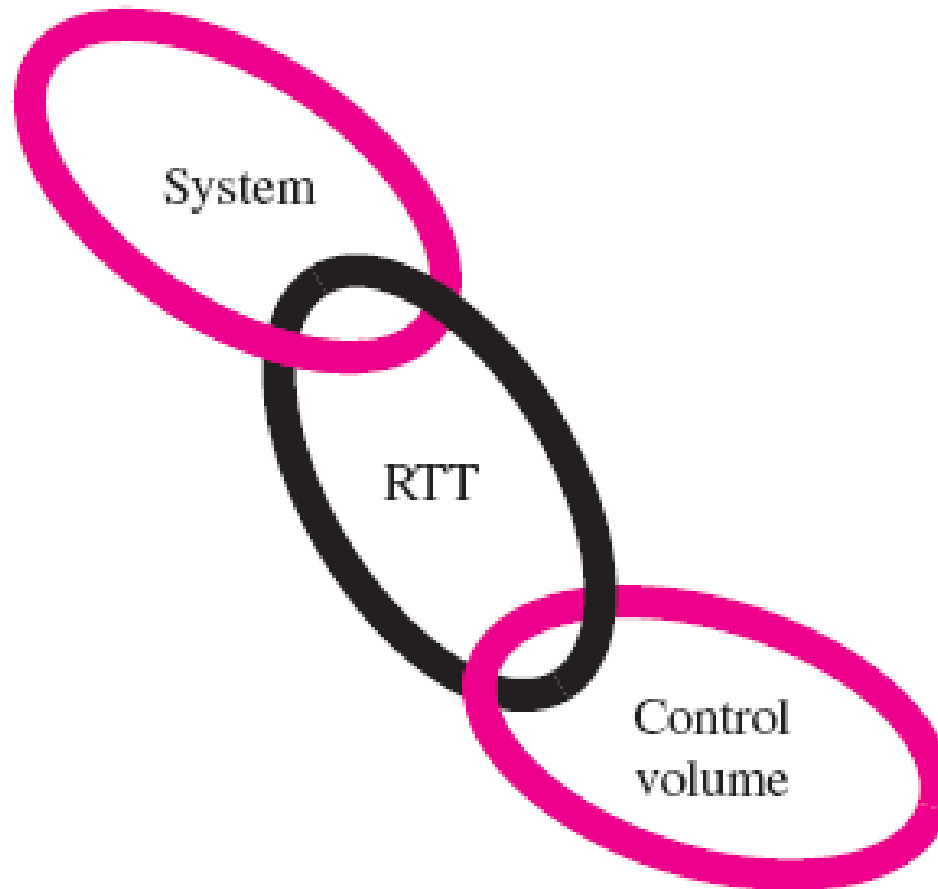
- Lagrange-aanpak: CV volgt de stroming

- Euler-aanpak: CV is vast



- **Reynolds transporttheorem (RTT):**

Veranderingen in een systeem *verbinden* met veranderingen in een controlevolume



- Extensieve grootheid — Intensieve grootheid

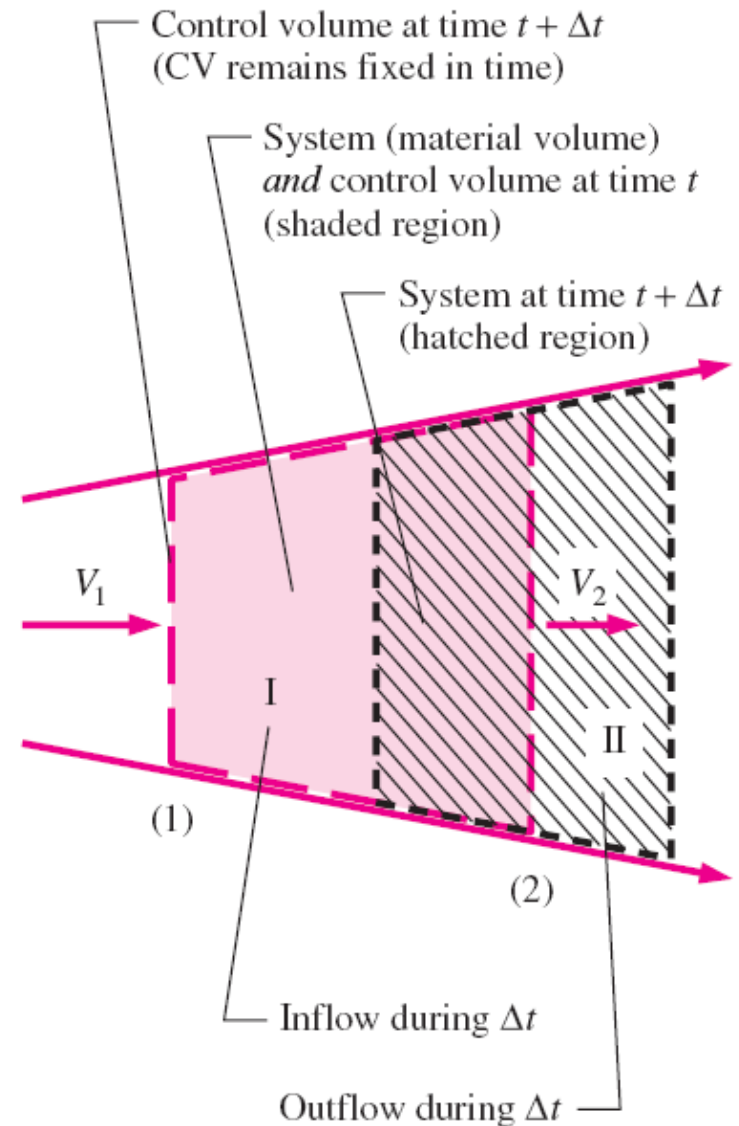
	Massa	Impuls	Energie	Impuls- moment
Extensieve grootheid B	m	$m\vec{V}$	E	$\vec{H} = \vec{r} \times m\vec{V}$
Intensieve grootheid b	l	\vec{V}	e	$(\vec{r} \times \vec{V})$

Beschouw:

- stroming door een divergerend deel van het stromingsveld
- boven- en ondergrens zijn stroomlijnen
- uniforme stroming
- gedurende het tijdsinterval Δt beweegt het systeem met snelheid V_1 op sectie (1) en V_2 op sectie (2)

$$\frac{dB_{sys}}{dt} = \frac{dB_{CV}}{dt} - b_1 \rho_1 v_1 A_1 + b_2 \rho_2 v_2 A_2$$

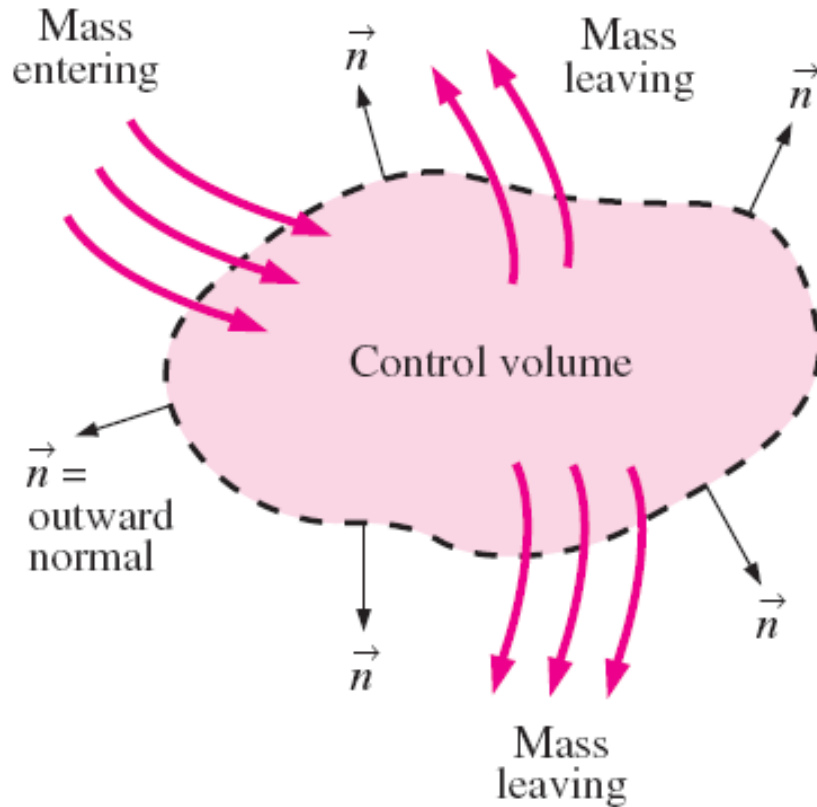
$$\frac{dB_{sys}}{dt} = \frac{dB_{CV}}{dt} - \dot{B}_{in} + \dot{B}_{out}$$



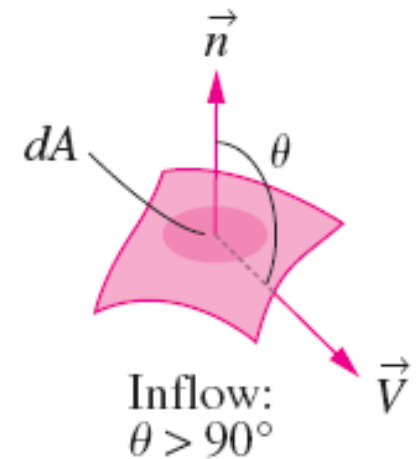
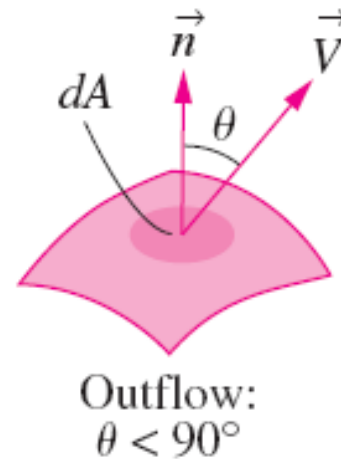
At time t : Sys = CV

At time $t + \Delta t$: Sys = CV - I + II

Meerdere in- en uitstromen



$$\dot{B}_{\text{net}} = \dot{B}_{\text{out}} - \dot{B}_{\text{in}} = \int_{\text{CS}} \rho b \vec{V} \cdot \vec{n} dA$$



$$\vec{V} \cdot \vec{n} = |\vec{V}| |\vec{n}| \cos \theta = V \cos \theta$$

If $\theta < 90^\circ$, then $\cos \theta > 0$ (outflow).

If $\theta > 90^\circ$, then $\cos \theta < 0$ (inflow).

If $\theta = 90^\circ$, then $\cos \theta = 0$ (no flow).

- **RTT, vast controlevolume**

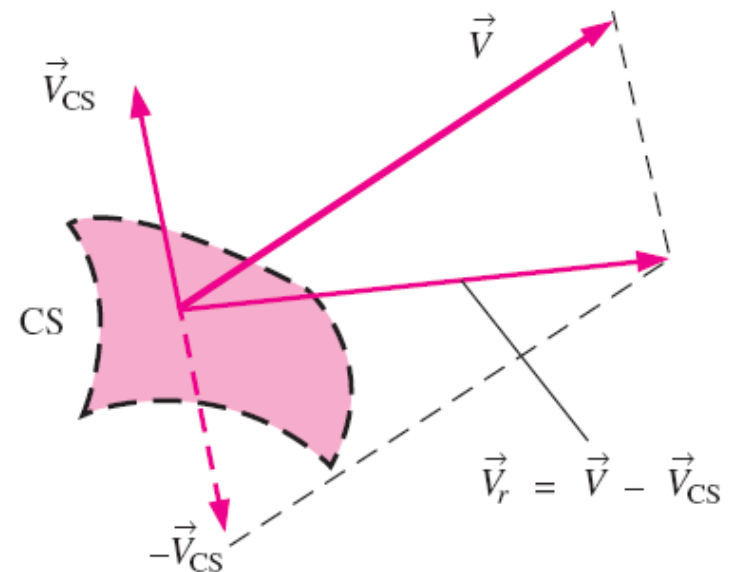
$$\frac{dB_{sys}}{dt} = \frac{d}{dt} \int_{CV} \rho b \, dV + \int_{CS} \rho b \vec{V} \cdot \vec{n} \, dA$$

$$\frac{dB_{sys}}{dt} = \int_{CV} \frac{\partial}{\partial t} (\rho b) \, dV + \int_{CS} \rho b \vec{V} \cdot \vec{n} \, dA$$

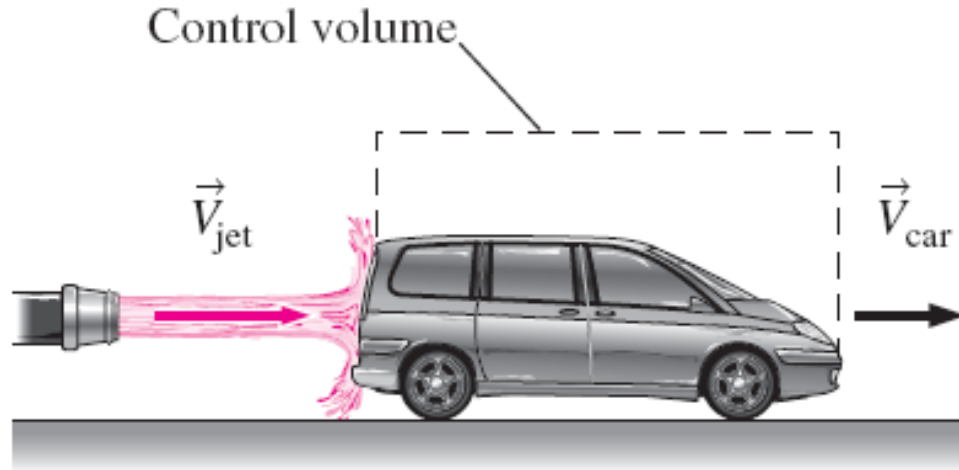
- **RTT, niet-vast controlevolume**

$$\vec{V}_r = \vec{V} - \vec{V}_{CS}$$

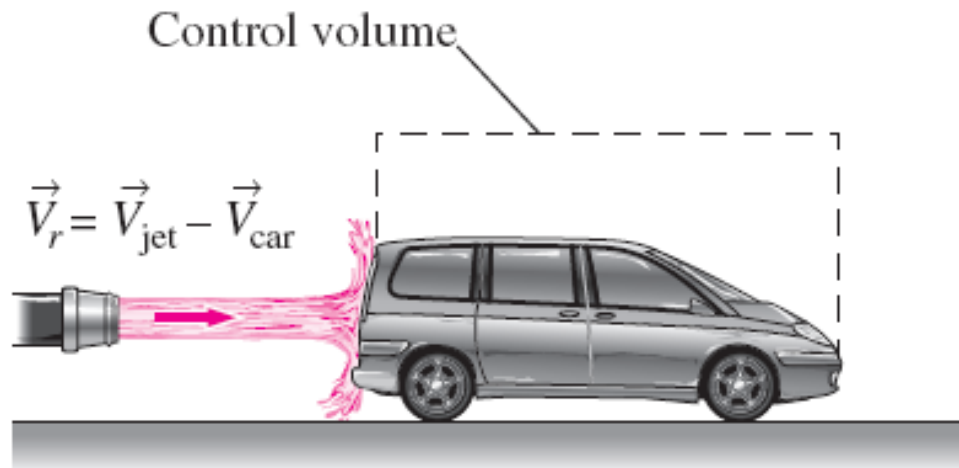
$$\frac{dB_{sys}}{dt} = \frac{d}{dt} \int_{CV} \rho b \, dV + \int_{CS} \rho b \vec{V}_r \cdot \vec{n} \, dA$$



Absolute reference frame:



Relative reference frame:



Stel:

$$\vec{V}_c = 10 \text{ km/h}$$

$$\vec{V}_{jet} = 25 \text{ km/h}$$

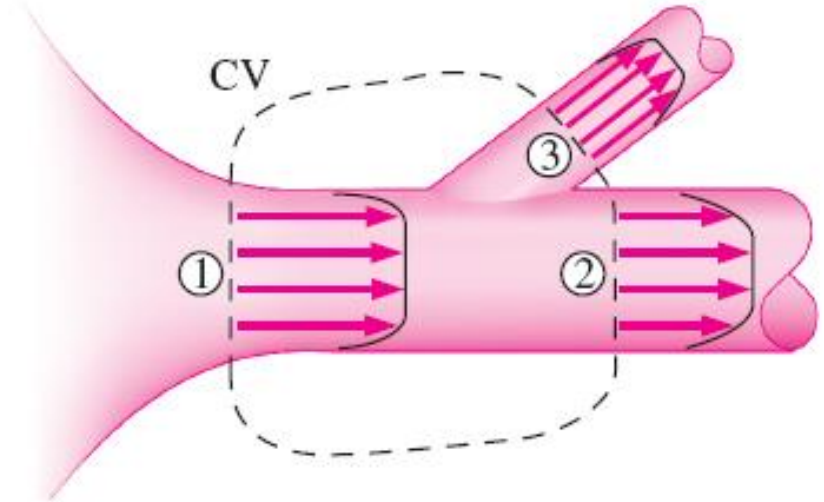
$$\vec{V}_{rel} = 25 - 10 = 15 \text{ km/h}$$

- **Stationaire stroming**

$$\frac{dB_{\text{sys}}}{dt} = \int_{\text{CS}} \rho b \vec{V}_r \cdot \vec{n} dA$$

- Praktische vereenvoudiging

$$\int_A \rho b \vec{V}_r \cdot \vec{n} dA \cong b_{\text{avg}} \int_A \rho \vec{V}_r \cdot \vec{n} dA = b_{\text{avg}} \dot{m}_r$$



$$\frac{dB_{\text{sys}}}{dt} = \frac{d}{dt} \int_{\text{CV}} \rho b dV + \underbrace{\sum_{\text{out}} \dot{m}_r b_{\text{avg}}}_{\text{for each outlet}} - \underbrace{\sum_{\text{in}} \dot{m}_r b_{\text{avg}}}_{\text{for each inlet}}$$

Approximate RTT for well-defined inlets and outlets:

$$\dot{m}_r \approx \rho_{\text{avg}} V_r = \rho_{\text{avg}} V_{r, \text{avg}} A$$

$$\frac{dB_{\text{sys}}}{dt} = \frac{d}{dt} \int_{\text{CV}} \rho b dV + \underbrace{\sum_{\text{out}} \rho_{\text{avg}} b_{\text{avg}} V_{r, \text{avg}} A}_{\text{for each outlet}} - \underbrace{\sum_{\text{in}} \rho_{\text{avg}} b_{\text{avg}} V_{r, \text{avg}} A}_{\text{for each inlet}}$$