



[calculatoratoz.com](http://calculatoratoz.com)



[unitsconverters.com](http://unitsconverters.com)

# Molare Diffusion Formeln

Rechner!

Beispiele!

Konvertierungen!

Lesezeichen [calculatoratoz.com](http://calculatoratoz.com), [unitsconverters.com](http://unitsconverters.com)

Größte Abdeckung von Rechnern und wächst - **30.000+ Rechner!**

Rechnen Sie mit einer anderen Einheit für jede Variable - **Eingebaute Einheitenumrechnung!**

Größte Sammlung von Maßen und Einheiten - **250+ Messungen!**

Fühlen Sie sich frei, dieses Dokument mit Ihren Freunden zu **TEILEN!**

[Bitte hinterlassen Sie hier Ihr Rückkoppelung...](#)



## Liste von 17 Molare Diffusion Formeln

### Molare Diffusion ↗

#### 1) Konvektiver Stoffübergangskoeffizient ↗

**fx**  $k_L = \frac{m_a}{\rho_{a1} - \rho_{a2}}$

[Rechner öffnen ↗](#)

**ex**  $0.45 \text{ m/s} = \frac{9 \text{ kg/s/m}^2}{40 \text{ kg/m}^3 - 20 \text{ kg/m}^3}$

#### 2) Logarithmische mittlere Partialdruckdifferenz ↗

**fx**  $P_{bm} = \frac{P_{b2} - P_{b1}}{\ln\left(\frac{P_{b2}}{P_{b1}}\right)}$

[Rechner öffnen ↗](#)

**ex**  $9571.809 \text{ Pa} = \frac{10500 \text{ Pa} - 8700 \text{ Pa}}{\ln\left(\frac{10500 \text{ Pa}}{8700 \text{ Pa}}\right)}$

#### 3) Logarithmisches Mittel der Konzentrationsdifferenz ↗

**fx**  $C_{bm} = \frac{C_{b2} - C_{b1}}{\ln\left(\frac{C_{b2}}{C_{b1}}\right)}$

[Rechner öffnen ↗](#)

**ex**  $12.33152 \text{ mol/L} = \frac{10 \text{ mol/L} - 15 \text{ mol/L}}{\ln\left(\frac{10 \text{ mol/L}}{15 \text{ mol/L}}\right)}$



## 4) Massendiffusionsrate durch feste Grenzkugel ↗

$$fx \quad m_r = \frac{4 \cdot \pi \cdot r_i \cdot r_o \cdot D_{ab} \cdot (\rho_{a1} - \rho_{a2})}{r_o - r_i}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 12666.9 \text{kg/s} = \frac{4 \cdot \pi \cdot 6.3 \text{m} \cdot 7 \text{m} \cdot 0.8 \text{m}^2/\text{s} \cdot (40 \text{kg/m}^3 - 20 \text{kg/m}^3)}{7 \text{m} - 6.3 \text{m}}$$

## 5) Massendiffusionsrate durch feste Grenzplatte ↗

$$fx \quad m_r = \frac{D_{ab} \cdot (\rho_{a1} - \rho_{a2}) \cdot A}{t_p}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 10666.67 \text{kg/s} = \frac{0.8 \text{m}^2/\text{s} \cdot (40 \text{kg/m}^3 - 20 \text{kg/m}^3) \cdot 800 \text{m}^2}{1.2 \text{m}}$$

## 6) Massendiffusionsrate durch Hohlzylinder mit fester Begrenzung ↗

$$fx \quad m_r = \frac{2 \cdot \pi \cdot D_{ab} \cdot l \cdot (\rho_{a1} - \rho_{a2})}{\ln\left(\frac{r_2}{r_1}\right)}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 9333.737 \text{kg/s} = \frac{2 \cdot \pi \cdot 0.8 \text{m}^2/\text{s} \cdot 102 \text{m} \cdot (40 \text{kg/m}^3 - 20 \text{kg/m}^3)}{\ln\left(\frac{7.5 \text{m}}{2.5 \text{m}}\right)}$$

## 7) Molarer Fluss der diffundierenden Komponente A durch die nicht diffundierende Komponente B, basierend auf dem logarithmischen mittleren Partialdruck ↗

$$fx \quad N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{[R] \cdot T \cdot \delta} \right) \cdot \left( \frac{P_{a1} - P_{a2}}{P_b} \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 643.8732 \text{mol/s} \cdot \text{m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{Pa}}{[R] \cdot 298 \text{K} \cdot 0.005 \text{m}} \right) \cdot \left( \frac{300000 \text{Pa} - 11416 \text{Pa}}{101300 \text{Pa}} \right)$$



**8) Molarer Fluss der diffundierenden Komponente A durch die nicht diffundierende Komponente B, basierend auf dem Partialdruck von A** ↗

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{[R] \cdot T \cdot \delta} \right) \cdot \ln \left( \frac{P_t - P_{a2}}{P_t - P_{a1}} \right)$

[Rechner öffnen](#) ↗

**ex**  $306.7792 \text{ mol/s}^* \text{m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{ Pa}}{[R] \cdot 298 \text{ K} \cdot 0.005 \text{ m}} \right) \cdot \ln \left( \frac{400000 \text{ Pa} - 11416 \text{ Pa}}{400000 \text{ Pa} - 300000 \text{ Pa}} \right)$

**9) Molarer Fluss der diffundierenden Komponente A durch die nicht diffundierende Komponente B, basierend auf dem Partialdruck von B** ↗

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{[R] \cdot T \cdot \delta} \right) \cdot \ln \left( \frac{P_{b2}}{P_{b1}} \right)$

[Rechner öffnen](#) ↗

**ex**  $42.50266 \text{ mol/s}^* \text{m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{ Pa}}{[R] \cdot 298 \text{ K} \cdot 0.005 \text{ m}} \right) \cdot \ln \left( \frac{10500 \text{ Pa}}{8700 \text{ Pa}} \right)$

**10) Molarer Fluss der diffundierenden Komponente A für äquimolare Diffusion mit B basierend auf dem Molenbruch von A** ↗

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{[R] \cdot T \cdot \delta} \right) \cdot (y_{a1} - y_{a2})$

[Rechner öffnen](#) ↗

**ex**  $56.50379 \text{ mol/s}^* \text{m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{ Pa}}{[R] \cdot 298 \text{ K} \cdot 0.005 \text{ m}} \right) \cdot (0.6 - 0.35)$

**11) Molarer Fluss der diffundierenden Komponente A für äquimolare Diffusion mit B basierend auf dem Partialdruck von A** ↗

**fx**  $N_a = \left( \frac{D}{[R] \cdot T \cdot \delta} \right) \cdot (P_{a1} - P_{a2})$

[Rechner öffnen](#) ↗

**ex**  $163.0609 \text{ mol/s}^* \text{m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s}}{[R] \cdot 298 \text{ K} \cdot 0.005 \text{ m}} \right) \cdot (300000 \text{ Pa} - 11416 \text{ Pa})$



**12) Molarer Fluss von diffundierender Komponente A durch nicht diffundierendes B, basierend auf der Konzentration von A ↗**

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{\delta} \right) \cdot \left( \frac{C_{a1} - C_{a2}}{P_b} \right)$

[Rechner öffnen](#) ↗

**ex**

$$41.44916 \text{ mol/s*m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{ Pa}}{0.005 \text{ m}} \right) \cdot \left( \frac{0.2074978578 \text{ mol/L} - 0.2 \text{ mol/L}}{101300 \text{ Pa}} \right)$$

**13) Molarer Fluss von diffundierender Komponente A durch nicht diffundierendes B, basierend auf Molenbrüchen von A ↗**

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{\delta} \right) \cdot \ln \left( \frac{1 - y_{a2}}{1 - y_{a1}} \right)$

[Rechner öffnen](#) ↗

**ex**  $271884.4 \text{ mol/s*m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{ Pa}}{0.005 \text{ m}} \right) \cdot \ln \left( \frac{1 - 0.35}{1 - 0.6} \right)$

**14) Molarer Fluss von diffundierender Komponente A durch nicht diffundierendes B, basierend auf Molenbrüchen von A und LMMF ↗**

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{\delta} \right) \cdot \left( \frac{y_{a1} - y_{a2}}{y_b} \right)$

[Rechner öffnen](#) ↗

**ex**  $215384.6 \text{ mol/s*m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{ Pa}}{0.005 \text{ m}} \right) \cdot \left( \frac{0.6 - 0.35}{0.65} \right)$



**15) Molarer Fluss von diffundierender Komponente A durch nicht diffundierendes B, basierend auf Molenbrüchen von A und LMPP** 

[Rechner öffnen !\[\]\(eafc244b53721dd1ec133f0772f70fc7\_img.jpg\)](#)

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot (P_t^2)}{\delta} \right) \cdot \left( \frac{y_{a1} - y_{a2}}{P_b} \right)$

**ex**  $552813.4 \text{ mol/s}^* \text{m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot ((400000 \text{ Pa})^2)}{0.005 \text{ m}} \right) \cdot \left( \frac{0.6 - 0.35}{101300 \text{ Pa}} \right)$

**16) Molarer Fluss von diffundierender Komponente A durch nicht diffundierendes B, basierend auf Molenbrüchen von B** 

[Rechner öffnen !\[\]\(10f8862fc183b400327470ea85afe9ae\_img.jpg\)](#)

**fx**  $N_a = \left( \frac{D \cdot P_t}{\delta} \right) \cdot \ln \left( \frac{y_{b2}}{y_{b1}} \right)$

**ex**  $776324.8 \text{ mol/s}^* \text{m}^2 = \left( \frac{0.007 \text{ m}^2/\text{s} \cdot 400000 \text{ Pa}}{0.005 \text{ m}} \right) \cdot \ln \left( \frac{0.4}{0.1} \right)$

**17) Totale Konzentration** 

[Rechner öffnen !\[\]\(35dc653d59570f8f891c312eeece91a2\_img.jpg\)](#)

**fx**  $C = C_a + C_b$

**ex**  $26 \text{ mol/L} = 12 \text{ mol/L} + 14 \text{ mol/L}$



## Verwendete Variablen

- **A** Fläche der festen Begrenzungsplatte (Quadratmeter)
- **C** Gesamtkonzentration (mol / l)
- **C<sub>a</sub>** Konzentration von A (mol / l)
- **C<sub>a1</sub>** Konzentration der Komponente A in 1 (mol / l)
- **C<sub>a2</sub>** Konzentration der Komponente A in 2 (mol / l)
- **C<sub>b</sub>** Konzentration von B (mol / l)
- **C<sub>b1</sub>** Konzentration der Komponente B in Mischung 1 (mol / l)
- **C<sub>b2</sub>** Konzentration der Komponente B in Mischung 2 (mol / l)
- **C<sub>bm</sub>** Logarithmischer Mittelwert der Konzentrationsdifferenz (mol / l)
- **D** Diffusionskoeffizient (DAB) (Quadratmeter pro Sekunde)
- **D<sub>ab</sub>** Diffusionskoeffizient bei Diffusion von A mit B (Quadratmeter pro Sekunde)
- **k<sub>L</sub>** Konvektiver Massenübertragungskoeffizient (Meter pro Sekunde)
- **l** Länge des Zylinders (Meter)
- **m<sub>a</sub>** Massenstrom der Diffusionskomponente A (Kilogramm pro Sekunde pro Quadratmeter)
- **m<sub>r</sub>** Massendiffusionsrate (Kilogramm / Sekunde)
- **N<sub>a</sub>** Molarer Fluss der diffundierenden Komponente A (Maulwurf / zweiter Quadratmeter)
- **P<sub>a1</sub>** Partialdruck der Komponente A in 1 (Pascal)
- **P<sub>a2</sub>** Partialdruck der Komponente A in 2 (Pascal)
- **P<sub>b</sub>** Logarithmischer mittlerer Partialdruck von B (Pascal)
- **P<sub>b1</sub>** Partialdruck der Komponente B in 1 (Pascal)
- **P<sub>b2</sub>** Partialdruck der Komponente B in 2 (Pascal)
- **P<sub>bm</sub>** Logarithmische mittlere Partialdruckdifferenz (Pascal)
- **P<sub>t</sub>** Gesamtdruck des Gases (Pascal)
- **r<sub>1</sub>** Innenradius des Zylinders (Meter)
- **r<sub>2</sub>** Außenradius des Zylinders (Meter)
- **r<sub>i</sub>** Innenradius (Meter)



- $r_o$  Äußerer Radius (Meter)
- $T$  Temperatur des Gases (Kelvin)
- $t_p$  Dicke der Massivplatte (Meter)
- $y_{a1}$  Molenbruch der Komponente A in 1
- $y_{a2}$  Molenbruch der Komponente A in 2
- $y_b$  Logarithmischer mittlerer Molenbruch von B
- $y_{b1}$  Molenbruch der Komponente B in 1
- $y_{b2}$  Molenbruch der Komponente B in 2
- $\delta$  Schichtdicke (Meter)
- $\rho_{a1}$  Massenkonzentration der Komponente A in Mischung 1 (Kilogramm pro Kubikmeter)
- $\rho_{a2}$  Massenkonzentration der Komponente A in Mischung 2 (Kilogramm pro Kubikmeter)



# Konstanten, Funktionen, verwendete Messungen

- **Konstante:** pi, 3.14159265358979323846264338327950288  
*Archimedes-Konstante*
- **Konstante:** [R], 8.31446261815324  
*Universelle Gas Konstante*
- **Funktion:** ln, ln(Number)  
*Der natürliche Logarithmus, auch Logarithmus zur Basis e genannt, ist die Umkehrfunktion der natürlichen Exponentialfunktion.*
- **Messung:** Länge in Meter (m)  
*Länge Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Temperatur in Kelvin (K)  
*Temperatur Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Bereich in Quadratmeter (m<sup>2</sup>)  
*Bereich Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Druck in Pascal (Pa)  
*Druck Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Geschwindigkeit in Meter pro Sekunde (m/s)  
*Geschwindigkeit Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Massendurchsatz in Kilogramm / Sekunde (kg/s)  
*Massendurchsatz Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Molare Konzentration in mol / l (mol/L)  
*Molare Konzentration Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Massenfluss in Kilogramm pro Sekunde pro Quadratmeter (kg/s/m<sup>2</sup>)  
*Massenfluss Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Dichte in Kilogramm pro Kubikmeter (kg/m<sup>3</sup>)  
*Dichte Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Diffusivität in Quadratmeter pro Sekunde (m<sup>2</sup>/s)  
*Diffusivität Einheitenumrechnung* ↗
- **Messung:** Molarer Fluss der diffundierenden Komponente in Maulwurf / zweiter Quadratmeter (mol/s\*m<sup>2</sup>)  
*Molarer Fluss der diffundierenden Komponente Einheitenumrechnung* ↗



## Überprüfen Sie andere Formellisten

- Konvektiver Stofftransport Formeln 
- Befeuchtung Formeln 
- Interner Fluss Formeln 
- Molare Diffusion Formeln 

Fühlen Sie sich frei, dieses Dokument mit Ihren Freunden zu TEILEN!

### PDF Verfügbar in

[English](#) [Spanish](#) [French](#) [German](#) [Russian](#) [Italian](#) [Portuguese](#) [Polish](#) [Dutch](#)

8/14/2024 | 5:16:18 AM UTC

*Bitte hinterlassen Sie hier Ihr Rückkoppelung...*

