

BASt FE 86.0096/2014

Brandüberschlag in Straßentunneln

Anlage A1: Rechteck Neigung Gegenverkehr 300 kg/s owF

Bauherr: **BASt**
Brüderstraße 53
51427 Bergisch Gladbach

Auftraggeber: **BASt**
Brüderstraße 53
51427 Bergisch Gladbach

Auftrag Nr.: 6.1/14-011

Berechnete Bauteile:

Gesamtumfang: 75 Seiten

Aufgestellt:	Dr.-Ing. habil. Jörg Schmidt Dr. rer. nat. Peter Simon Dipl.-Ing. (BA) Tom Guder	10/2014
--------------	--	---------

Intern geprüft:	Prof. Dr.-Ing. Frank Dehn
-----------------	---------------------------

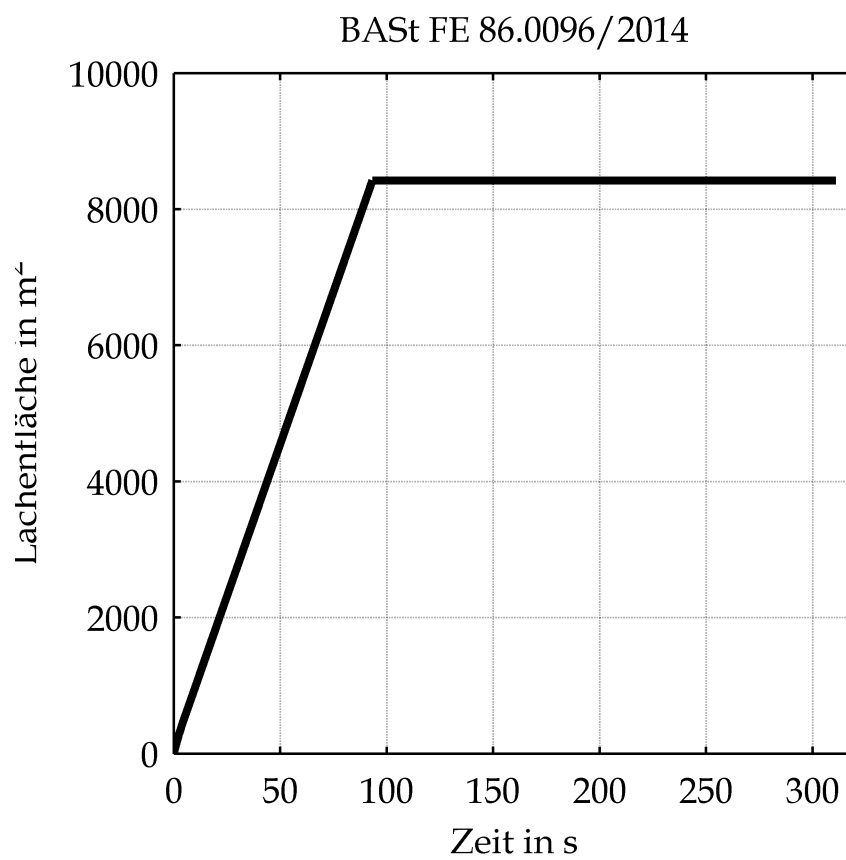
Raum für Prüfeintragungen:



I Gesamtinhaltsverzeichnis

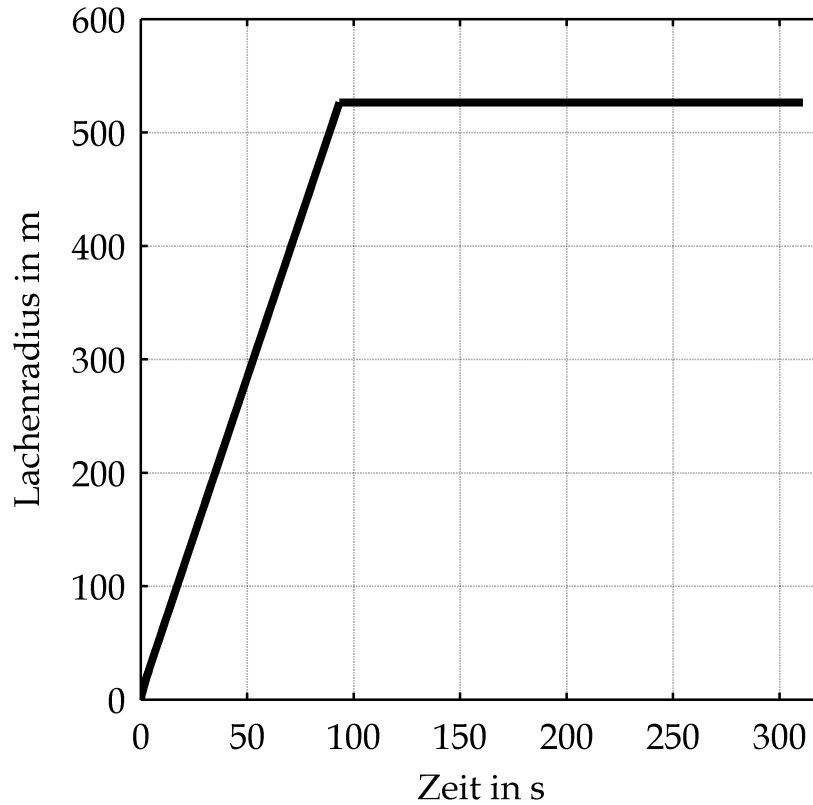
II	Ermittlung der Lachengeometrie unter Berücksichtigung der Ventilation	2
III	Berechnungsergebnisse	14
1	Energien und Bauteiltemperaturen	14
2	Wärmestrahlung an der Tunneldecke	22
3	Gastemperaturen	28
4	Gasgeschwindigkeiten	34
5	Sauerstoffgehalt	40
6	Kohlendioxidgehalt	46
7	Kohlenmonoxidgehalt	52
8	Optische Dichte	58
9	Sichtweiten	64
IV	Bewerteter Temperatur-Zeit-Verlauf	70
V	Durchwärmungsverhalten	71

II Ermittlung der Lachengeometrie unter Berücksichtigung der Ventilation



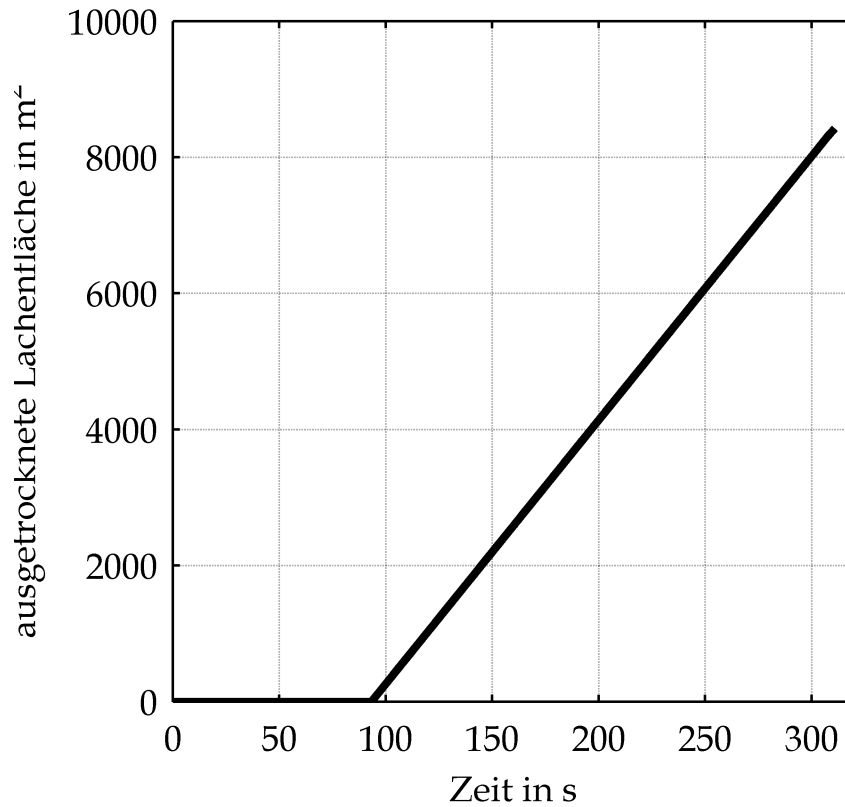
Fläche der Lache in Abhängigkeit von der Zeit

BAST FE 86.0096/2014



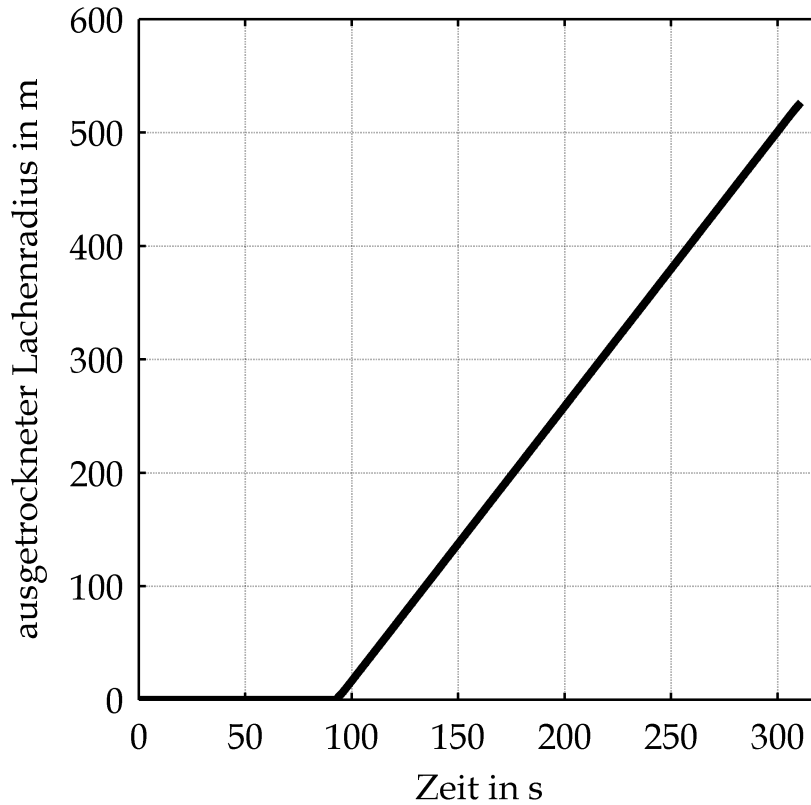
Radius der Lache in Abhängigkeit von der Zeit

BASSt FE 86.0096/2014



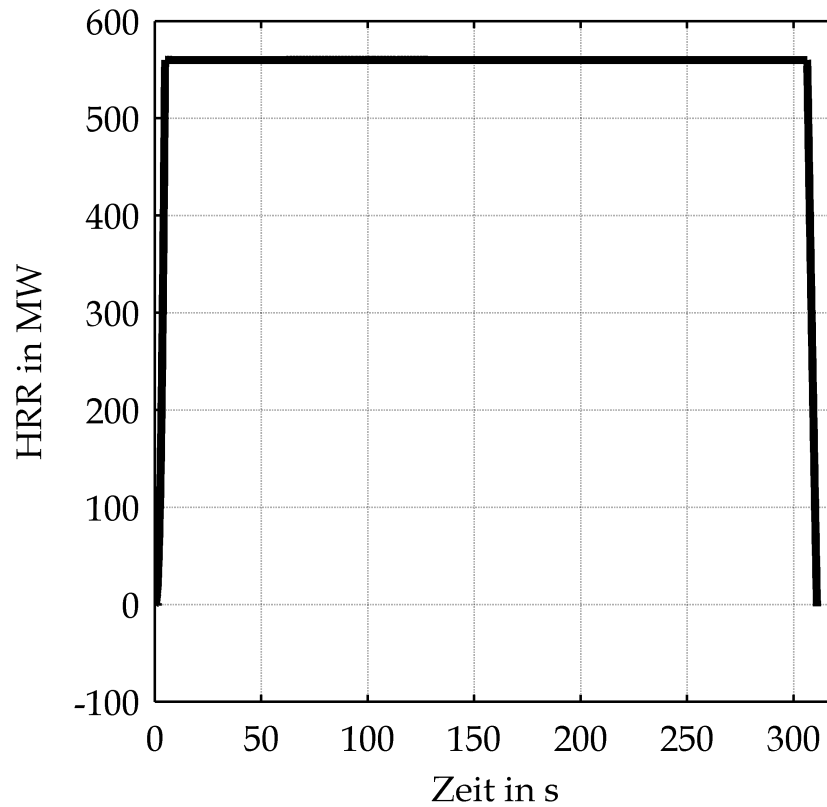
Fläche der ausgetrockneten Lache in Abhängigkeit von der Zeit

BASSt FE 86.0096/2014



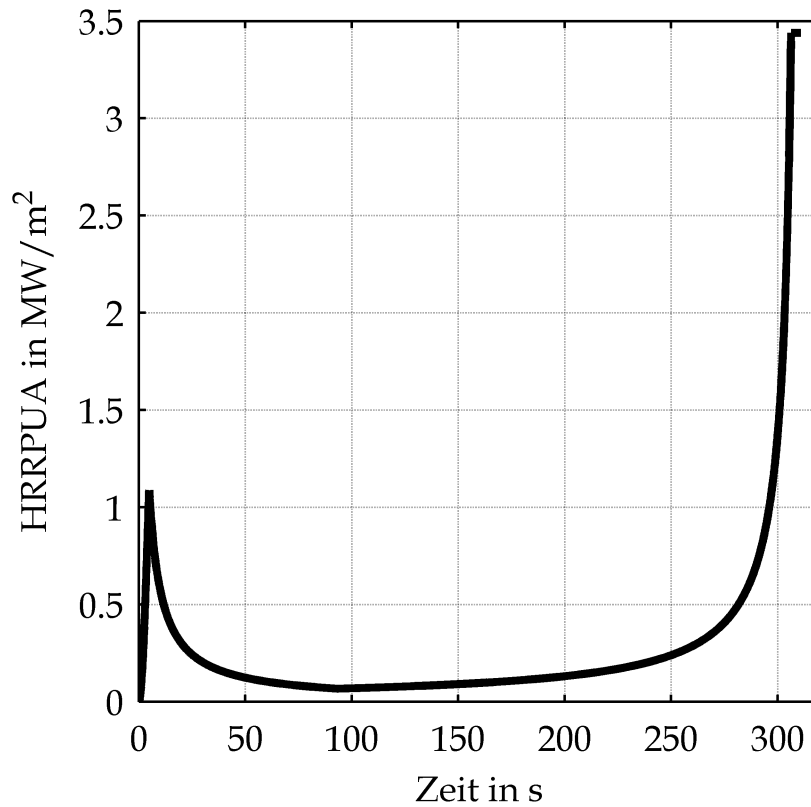
Radius der ausgetrockneten Lache in Abhängigkeit von der Zeit

BASSt FE 86.0096/2014



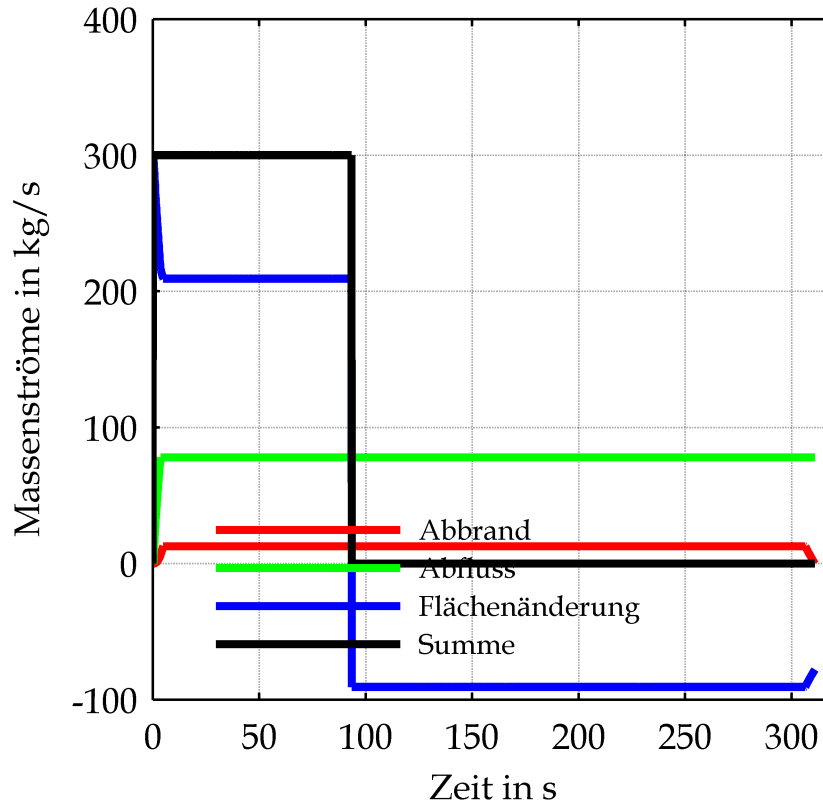
Wärmefreisetzungsrate (HRR) in Abhängigkeit von der Zeit

BASSt FE 86.0096/2014



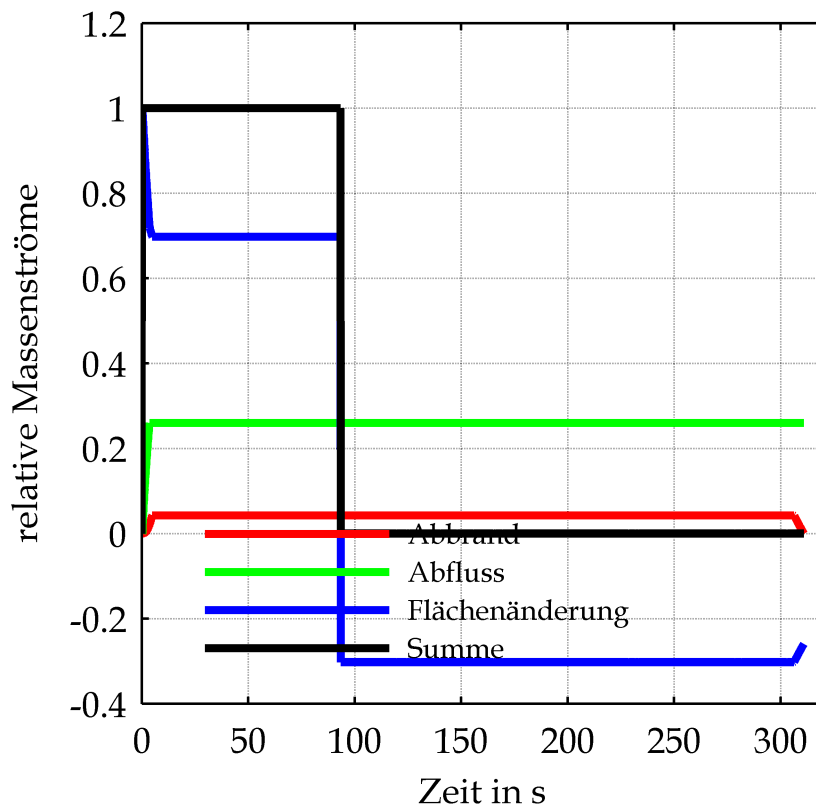
Wärmefreisetzungsrate pro Flächeneinheit (HRRPUA)
in Abhängigkeit von der Zeit

BASSt FE 86.0096/2014



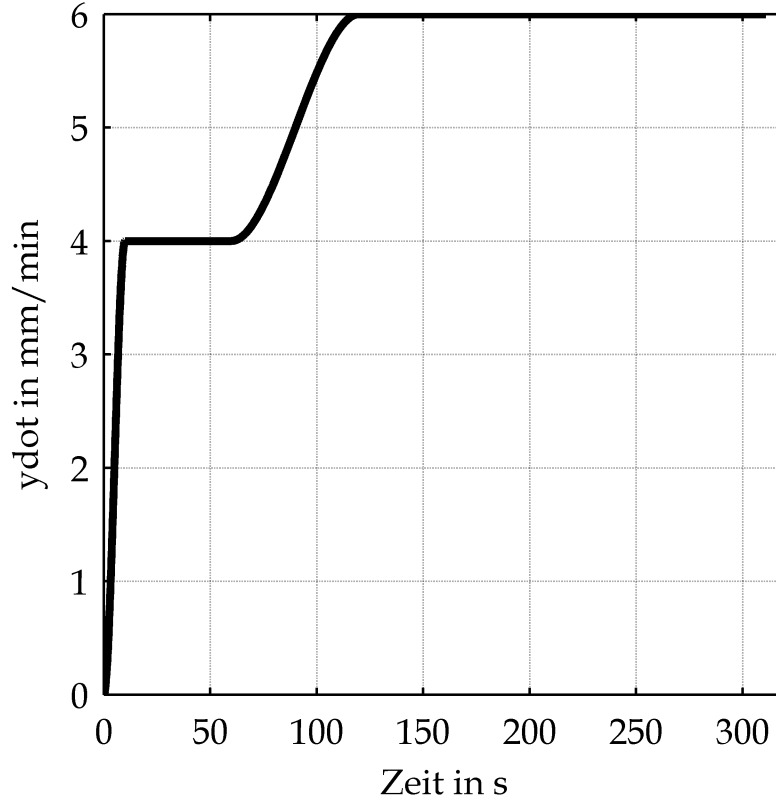
Gesamtübersicht der Massenströme in Abhängigkeit von der Zeit

BASSt FE 86.0096/2014



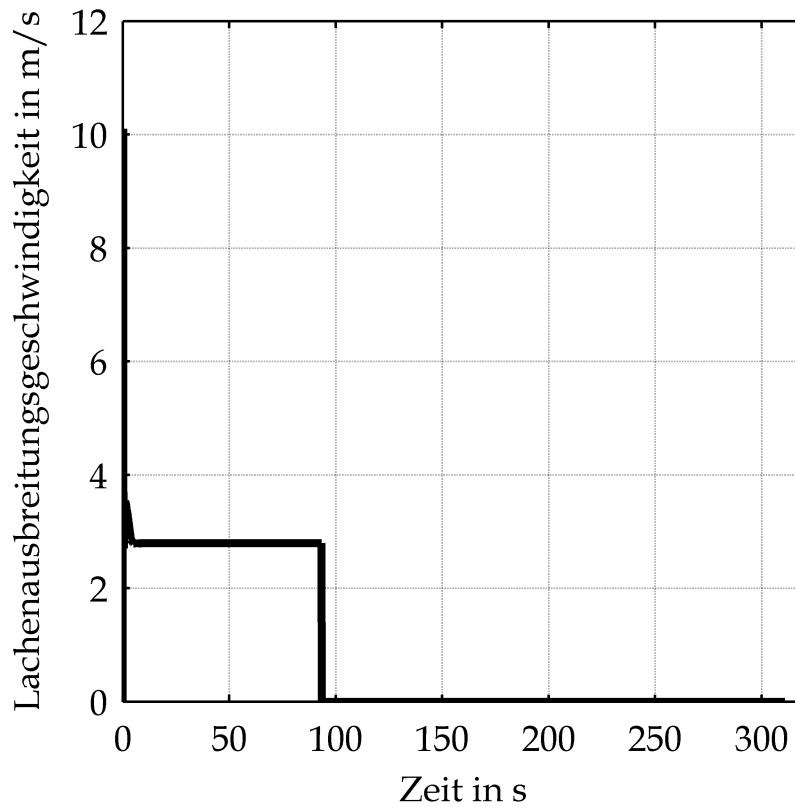
Gesamtübersicht der auf die austretende Flüssigkeit bezogenen Massenströme in Abhängigkeit von der Zeit

BAS_t FE 86.0096/2014

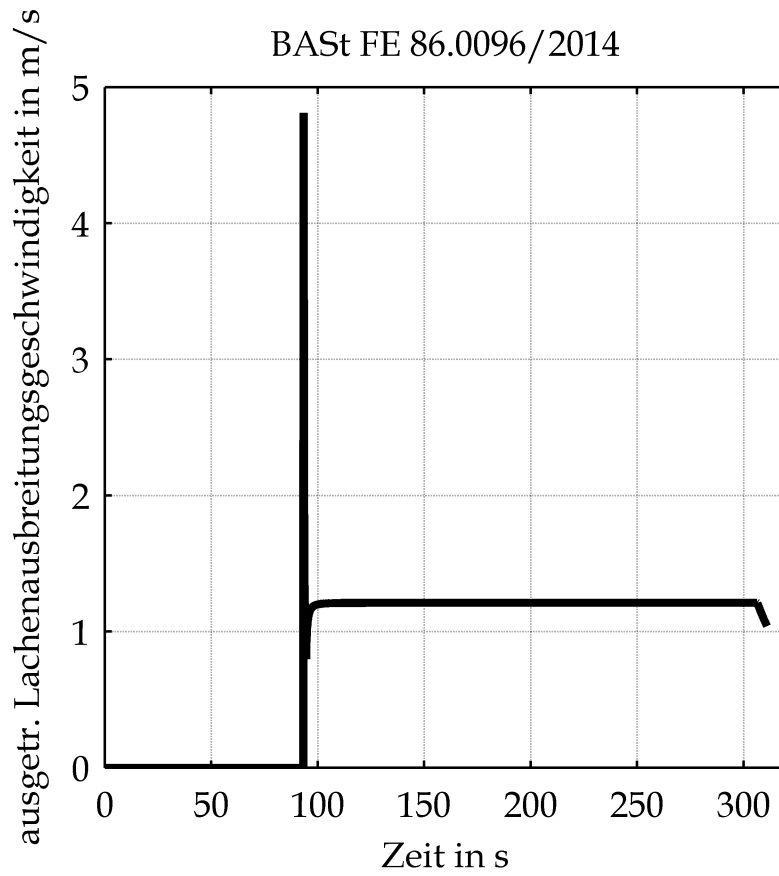


Vorgegebene Abbrandgeschwindigkeit in Abhängigkeit von der Zeit

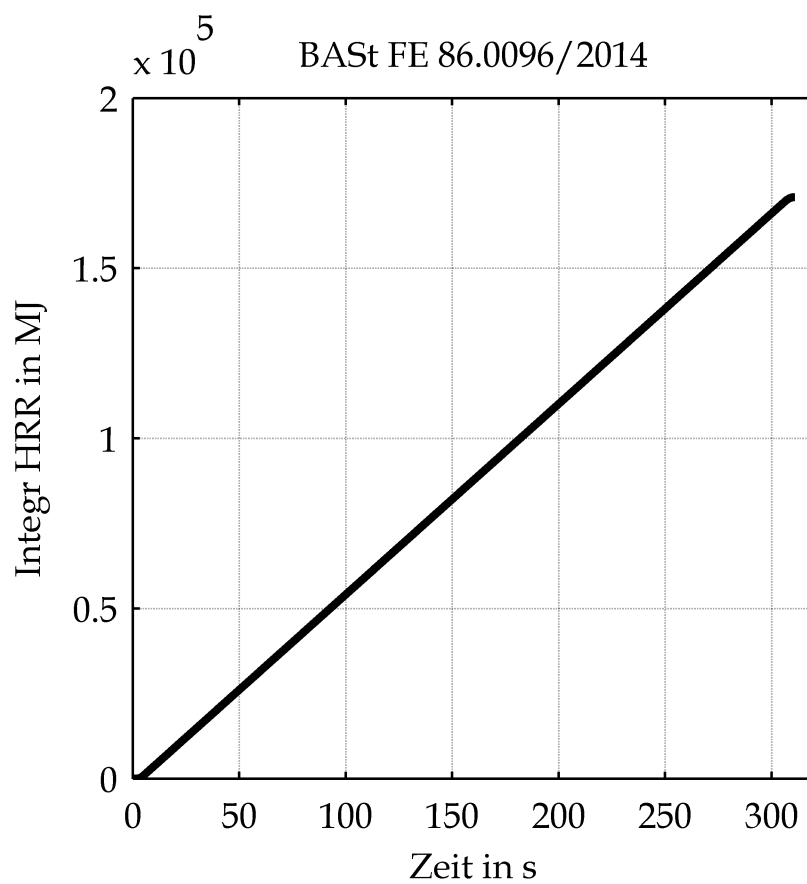
BAS_t FE 86.0096/2014



Ausbreitungsgeschwindigkeit der Lache in Abhängigkeit von der Zeit



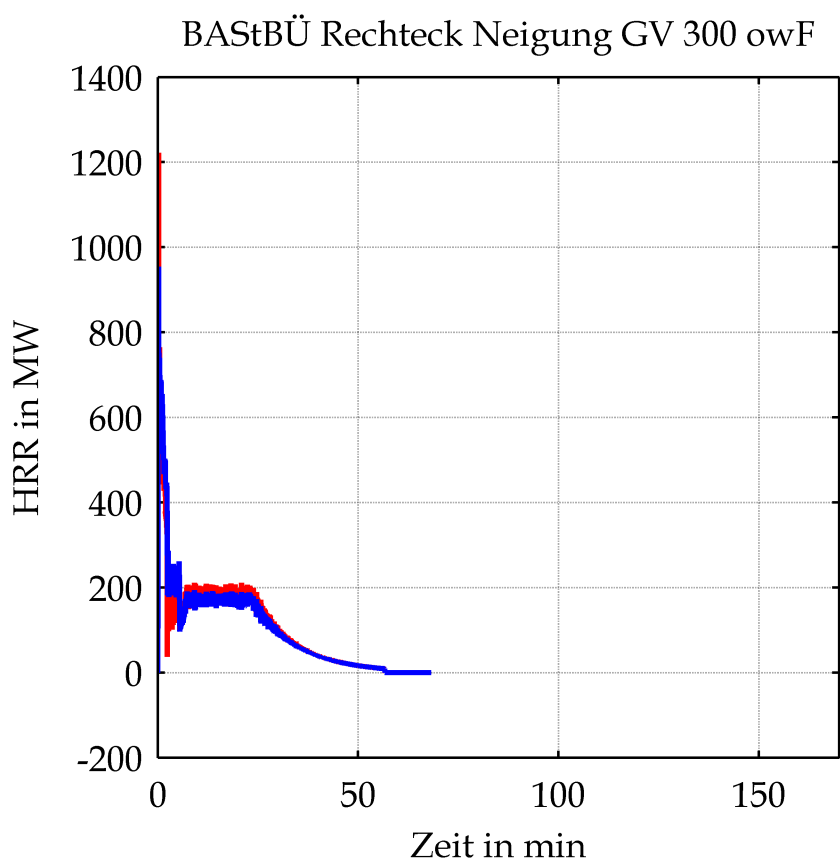
Austrocknungsgeschwindigkeit der Lache in
Abhängigkeit von der Zeit



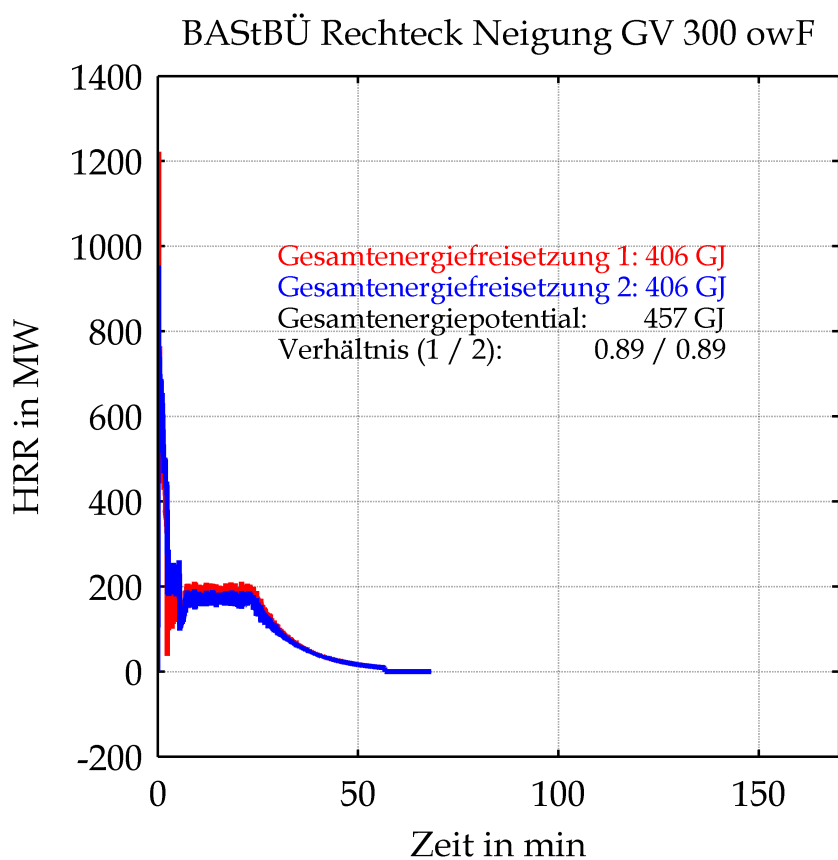
Freigesetzte Gesamtenergie in Abhängigkeit von der
Zeit

III Berechnungsergebnisse

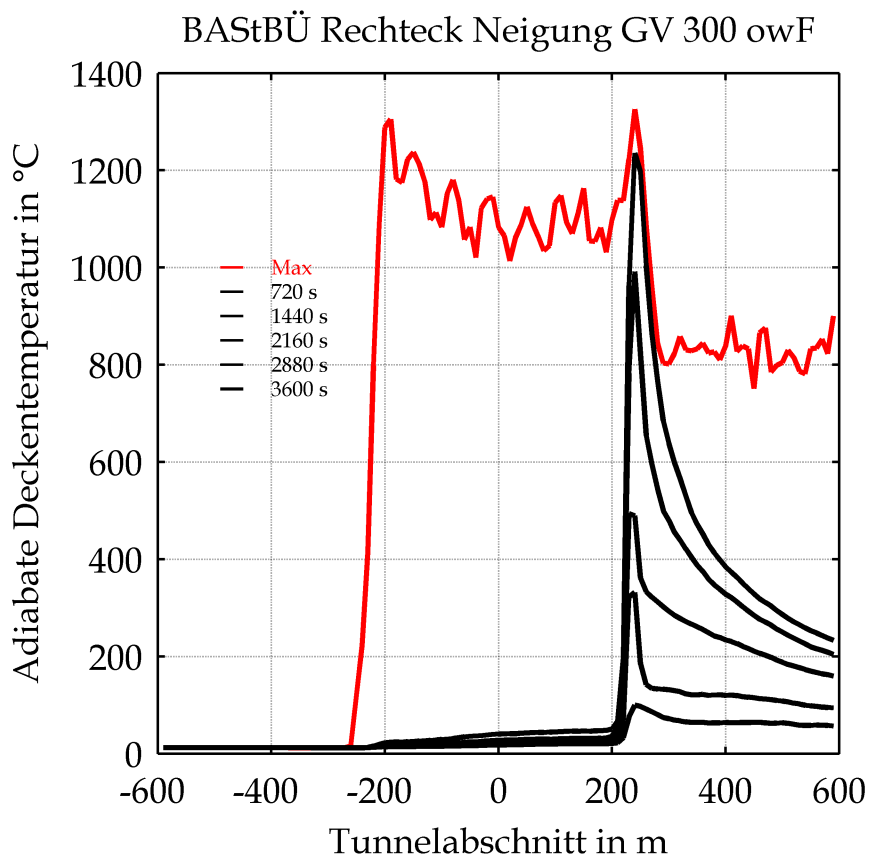
1 Energien und Bauteiltemperaturen



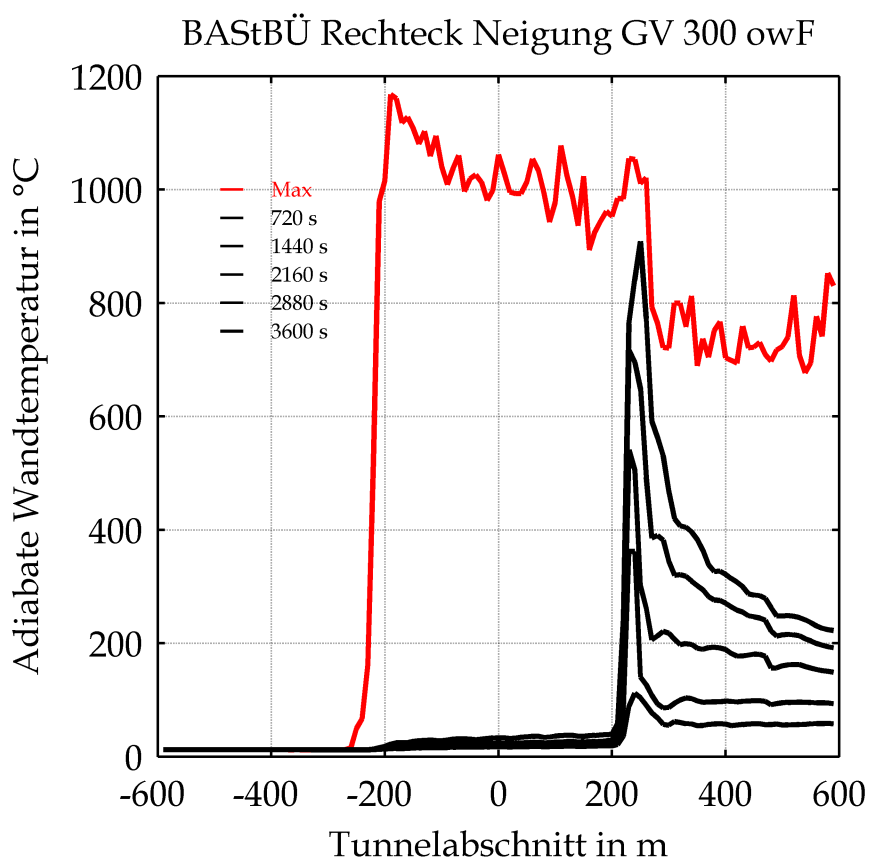
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Wärmefreisetzungsrates in Abhängigkeit von der Zeit unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung (rot: Integral der Energiedichte; blau: Energieverluste an den Modellgrenzen)



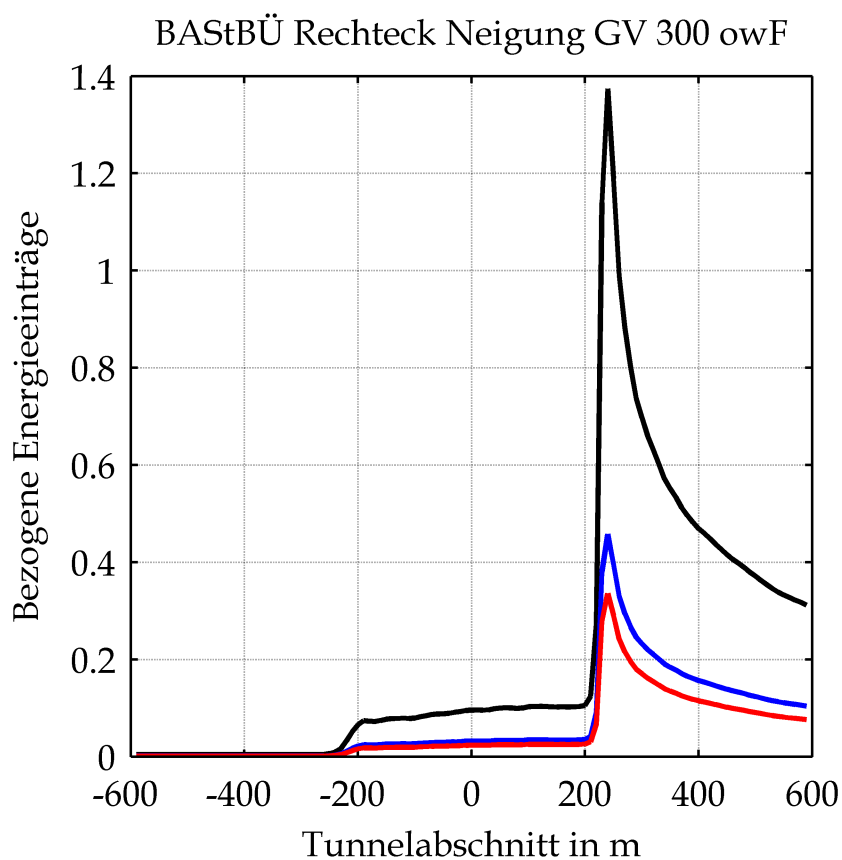
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Wärmefreisetzungsrate in Abhängigkeit von der Zeit unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung (rot: Integral der Energiedichte; blau: Energieverluste an den Modellgrenzen) sowie Vergleich der Gesamtenergiefreisetzung mit dem Gesamtenergiepotential



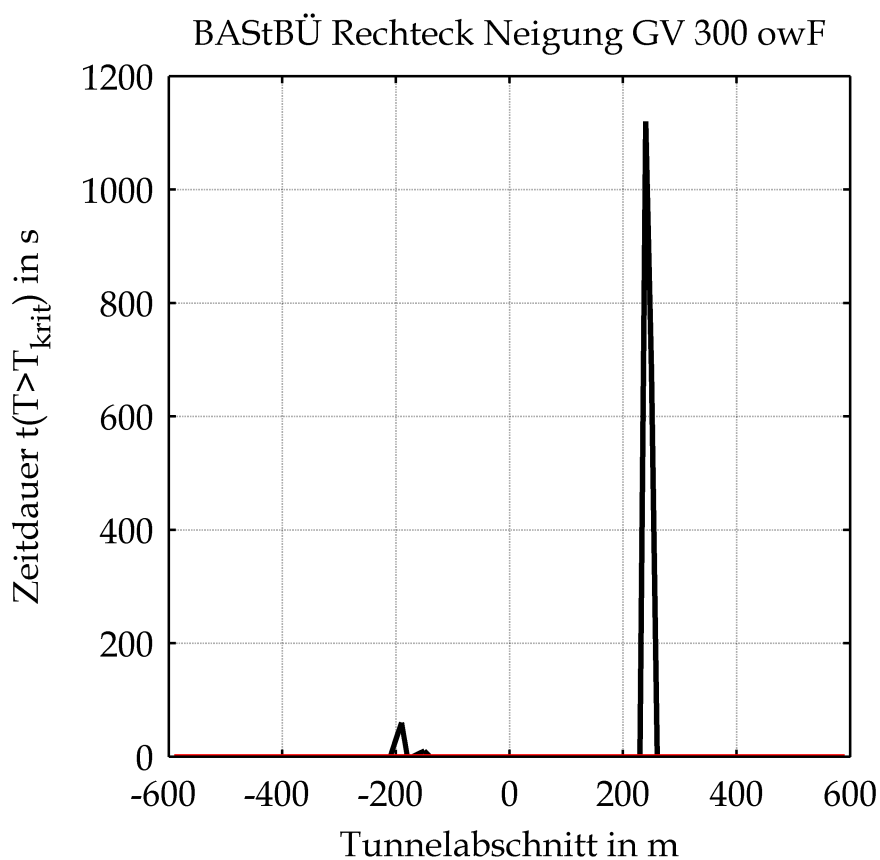
Mittels CFD-Berechnung ermittelte adiabate Deckentemperaturen in Abhängigkeit von der Zeit unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung (rot: Maximalwerte, schwarz: Temperaturen in Abhängigkeit von der Einwirkungsdauer)



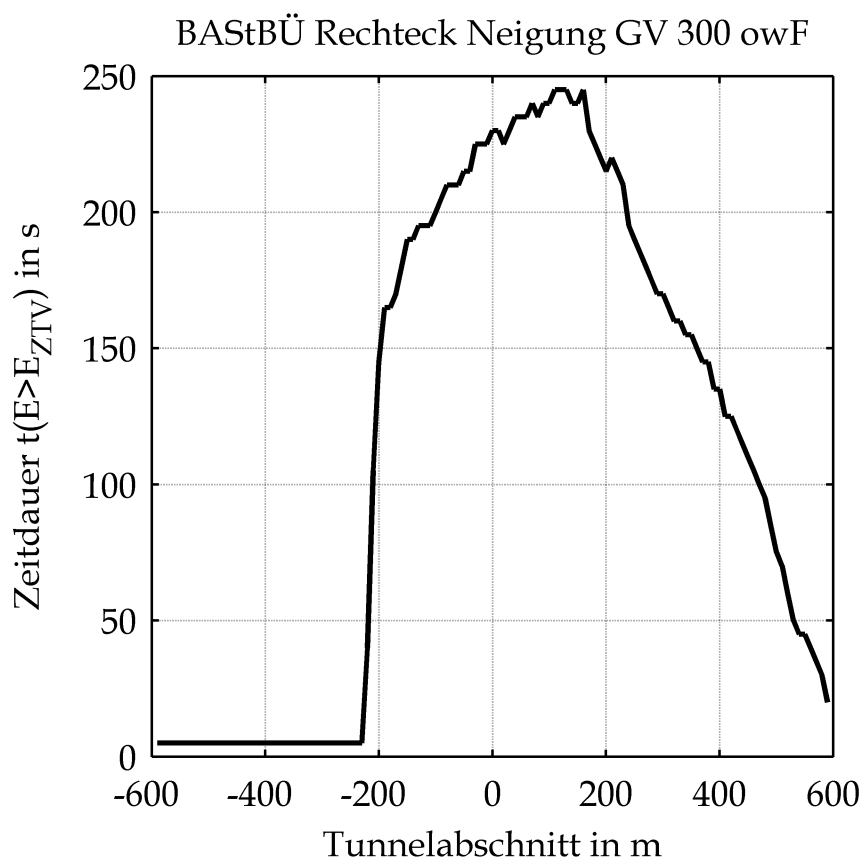
Mittels CFD-Berechnung ermittelte adiabate Wandtemperaturen in 3 m Höhe in Abhängigkeit von der Zeit unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung (rot: Maximalwerte, schwarz: Temperaturen in Abhängigkeit von der Einwirkungsdauer)



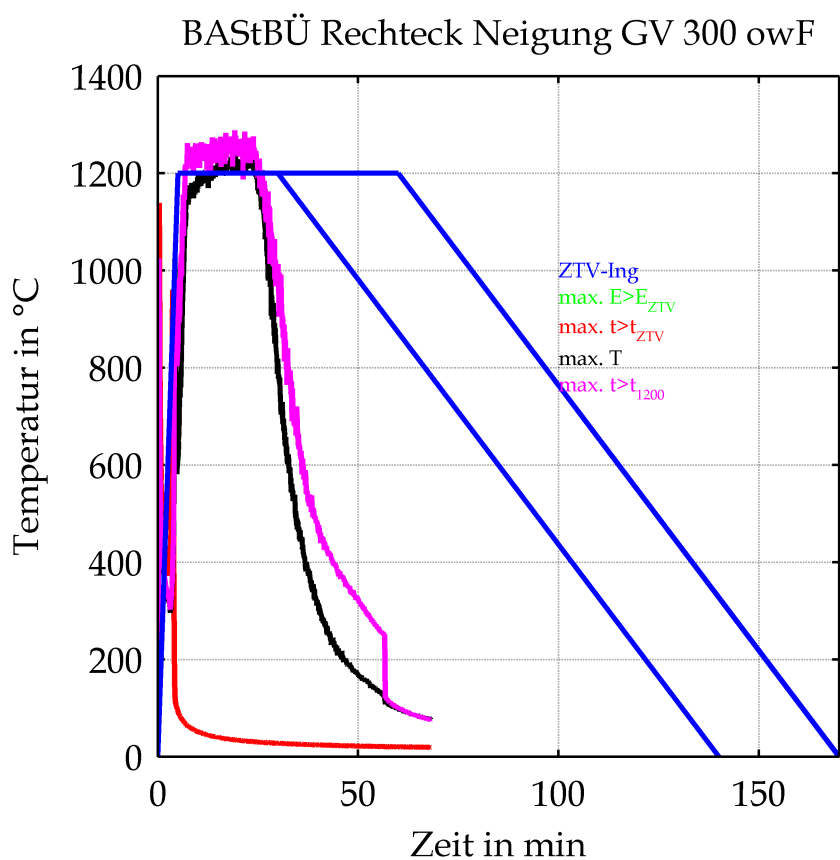
Mittels CFD-Berechnung ermittelte, auf den Energieeintrag der ZTV-ING-Temperatur-Zeit-Kurve bezogene Energieeinträge in Abhängigkeit von der Tunnellänge unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung (blau: Basiswert ZTV-ING 150 min, schwarz: Basiswert ZTV-ING 30 min)



Mittels CFD-Berechnung ermittelte Zeitdauer der adiabaten Deckentemperatur größer 1200°C (schwarz) bzw. größer 1350°C (rot) in Abhängigkeit von der Tunnellänge unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung

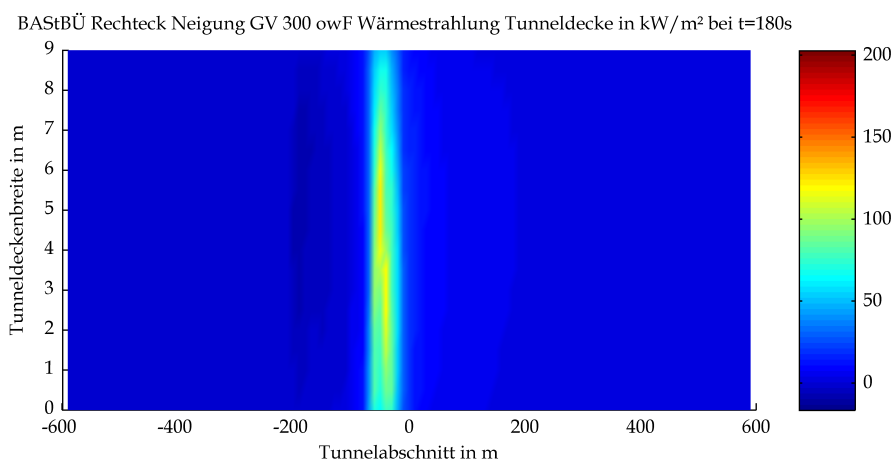
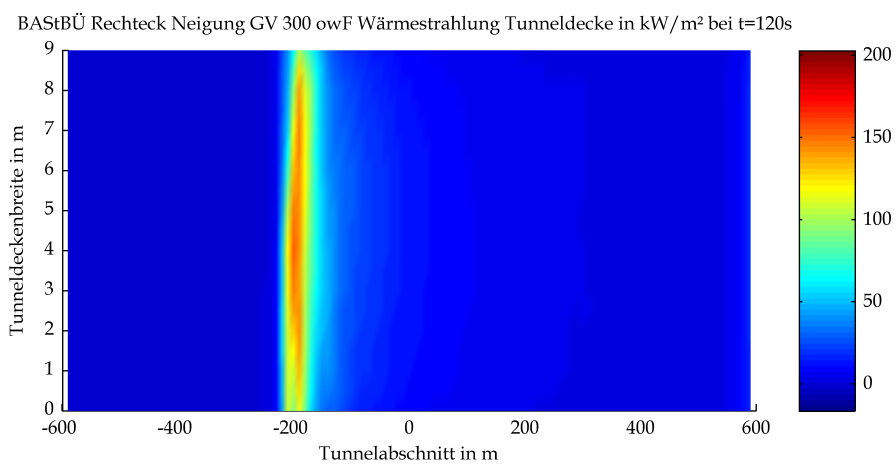
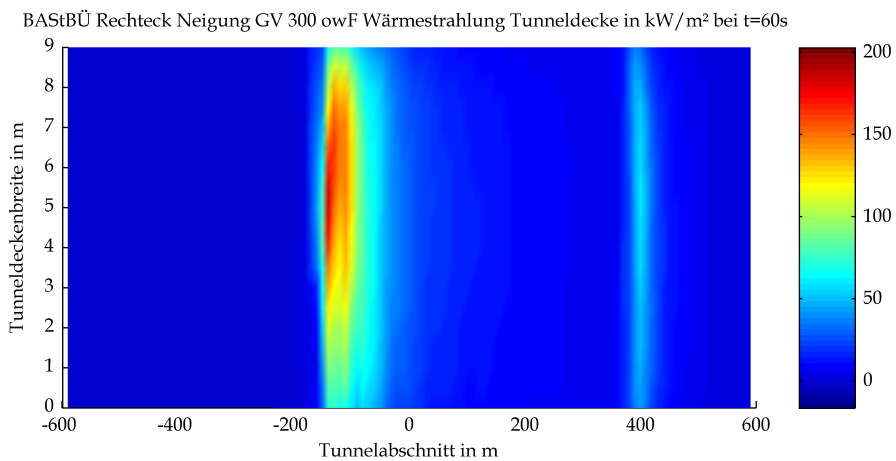


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Zeitdauer mit im Vergleich zur ZTV-ING-Kurve höheren Energieeinträgen in die Tunneldecke in Abhängigkeit von der Tunnellänge unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung

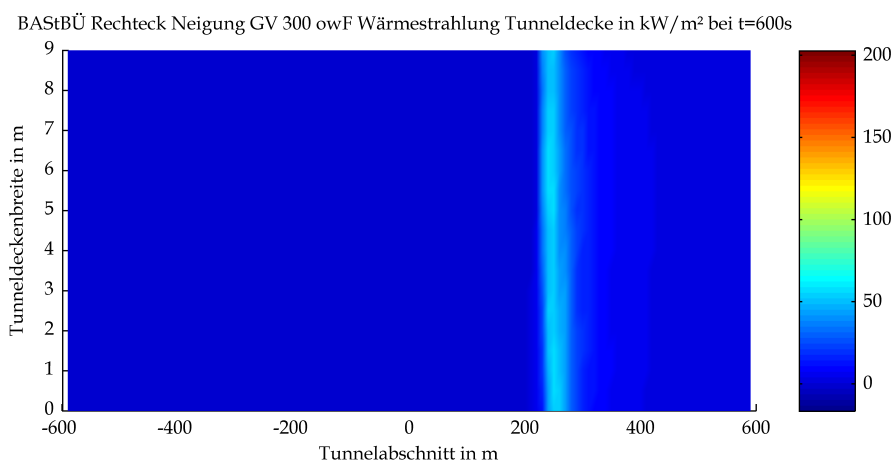
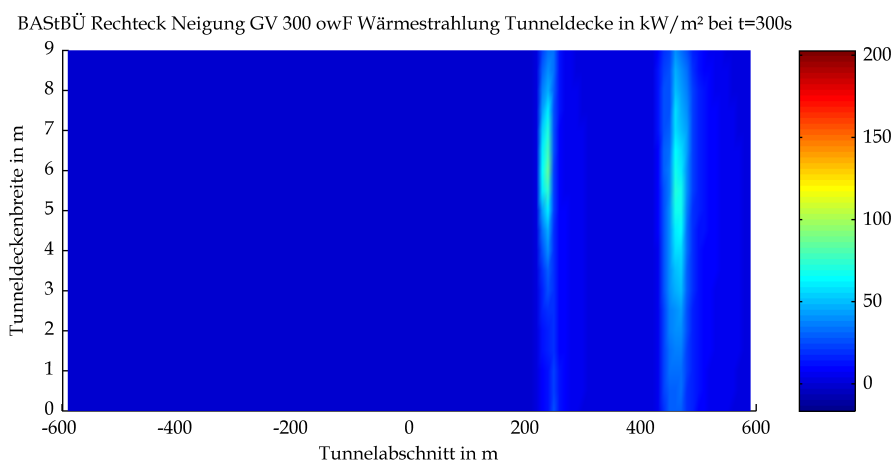
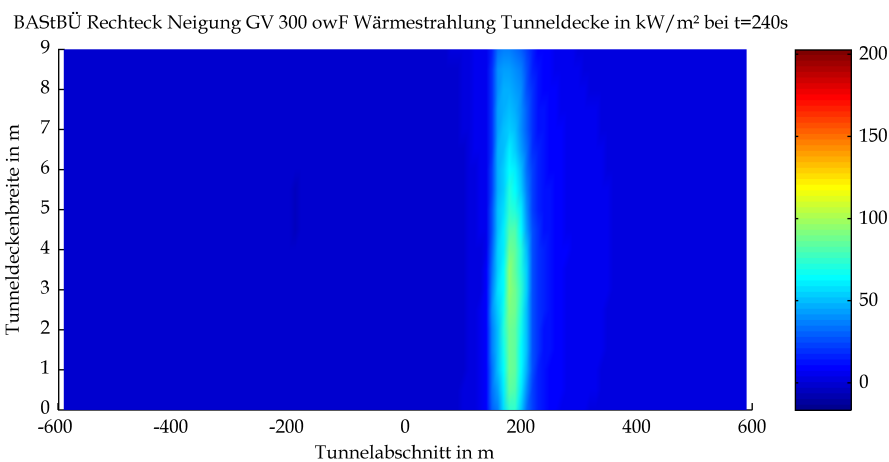


Mittels CFD-Berechnung ermittelte
 Temperatur-Zeit-Verläufe für die Maximalwerte der
 zuvor dargestellten Kriterien unter Berücksichtigung der
 Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung
 (blau: ZTV-ING-Temperatur-Zeit-Verlauf)

2 Wärmestrahlung an der Tunneldecke

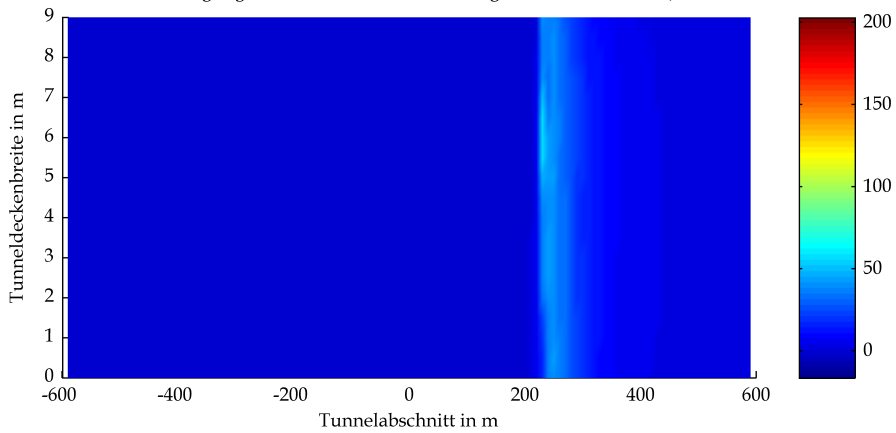


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Strahlungswärme an der Tunneldecke

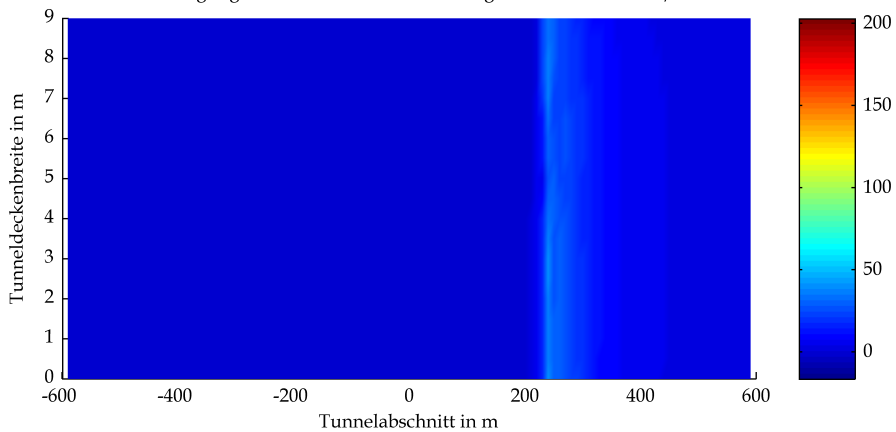


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Strahlungswärme an der Tunneldecke

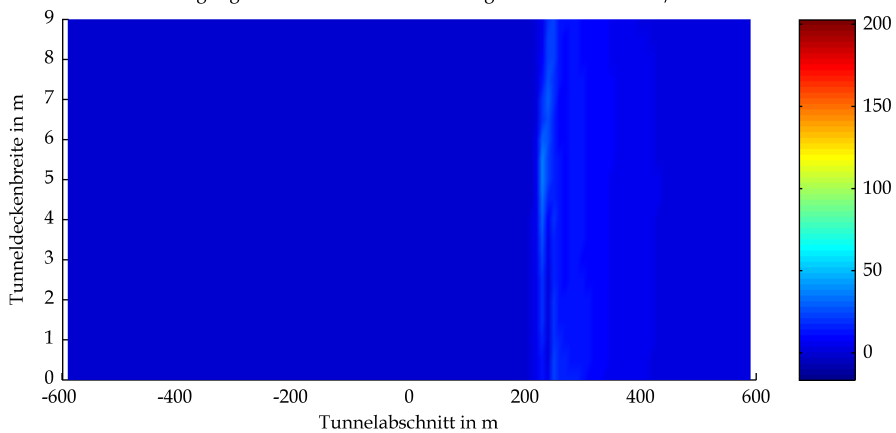
BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=900s



BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=1200s

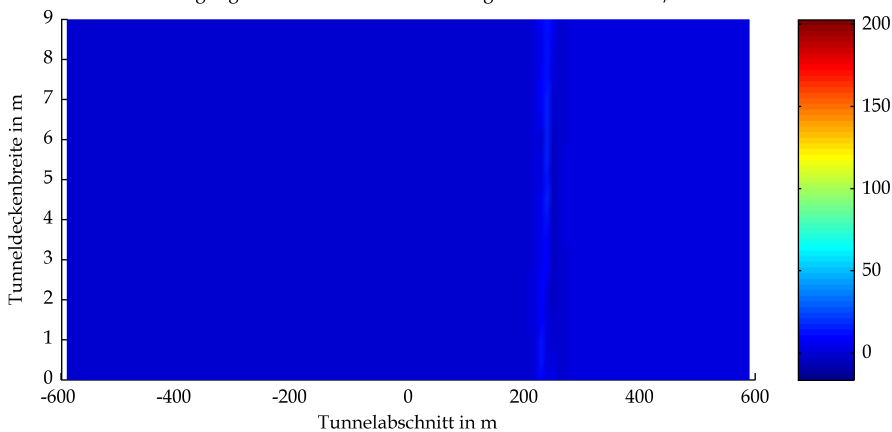


BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=1500s

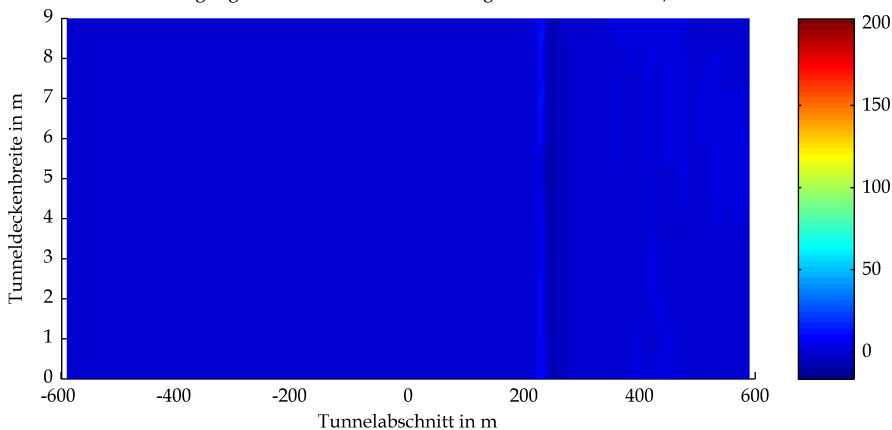


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Strahlungswärme an der Tunneldecke

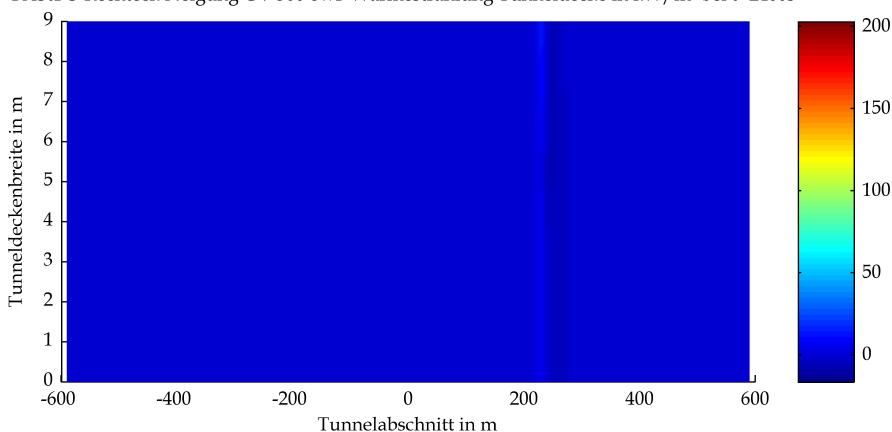
BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=1800s



BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=2100s

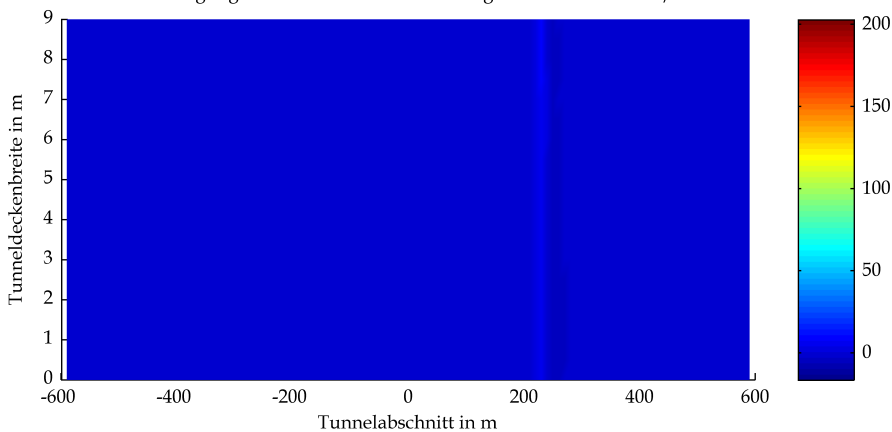


BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=2400s

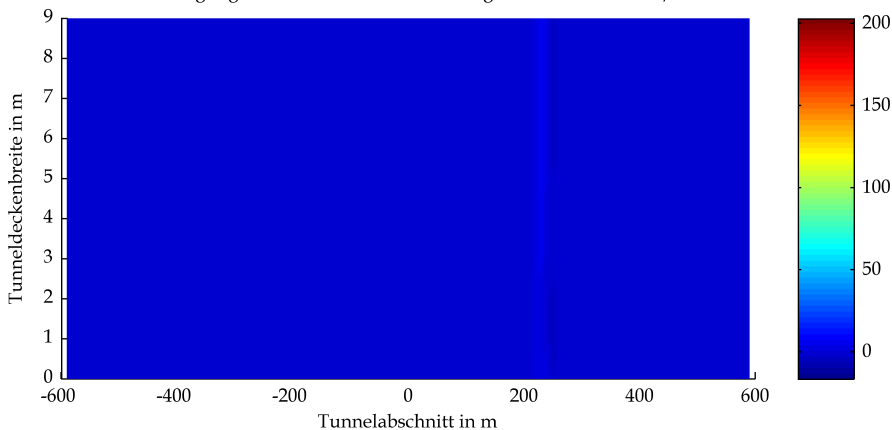


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Strahlungswärme an der Tunneldecke

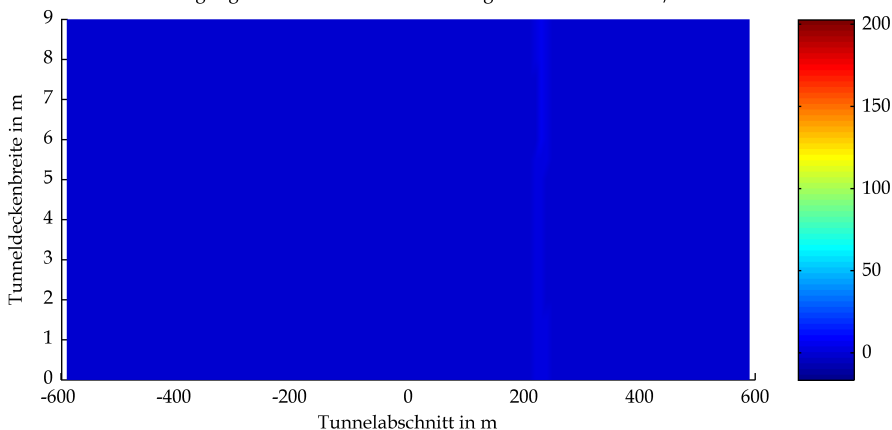
BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=2700s



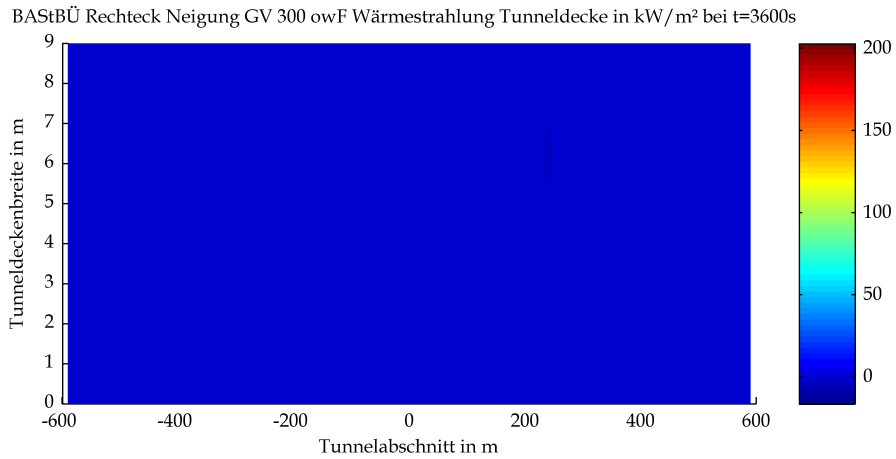
BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=3000s



BASStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF Wärmestrahlung Tunneldecke in kW/m² bei t=3300s

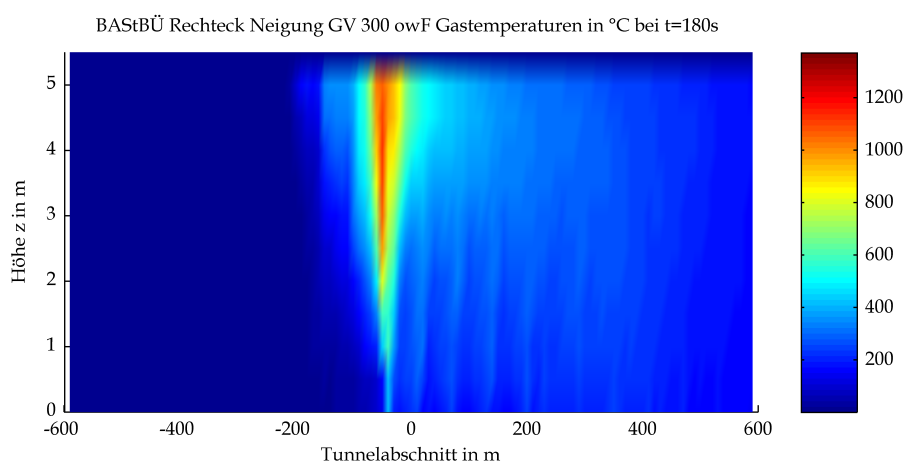
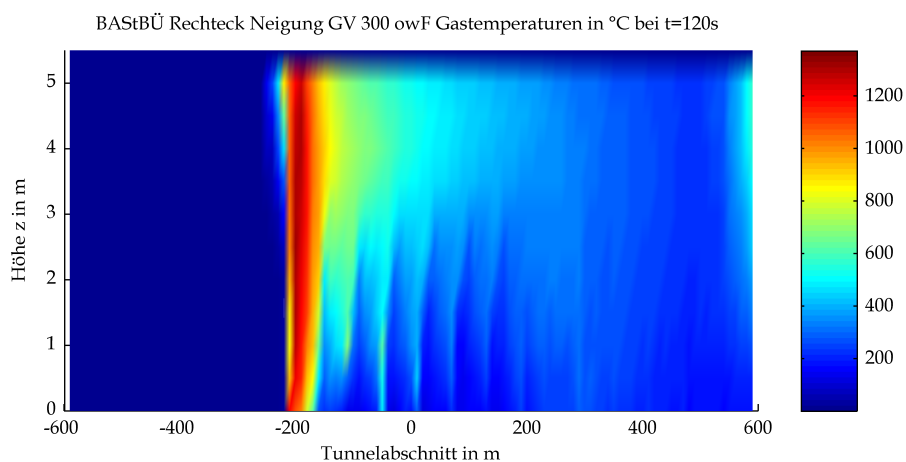
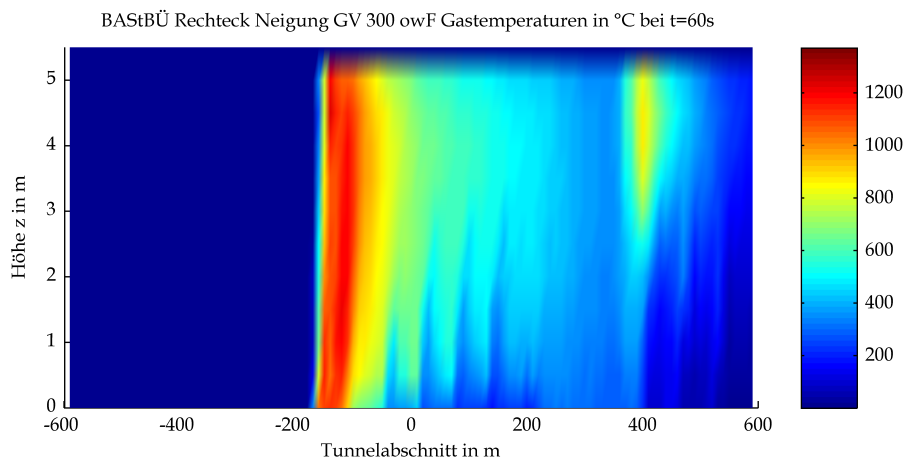


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Strahlungswärme an der Tunneldecke

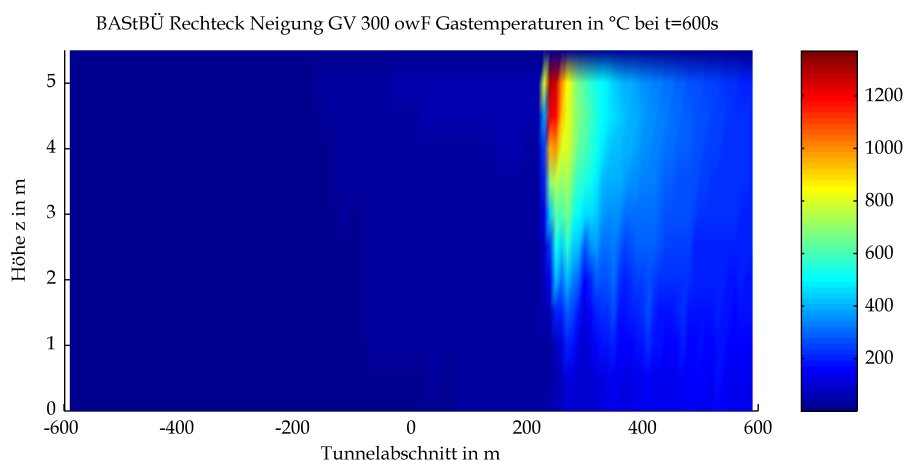
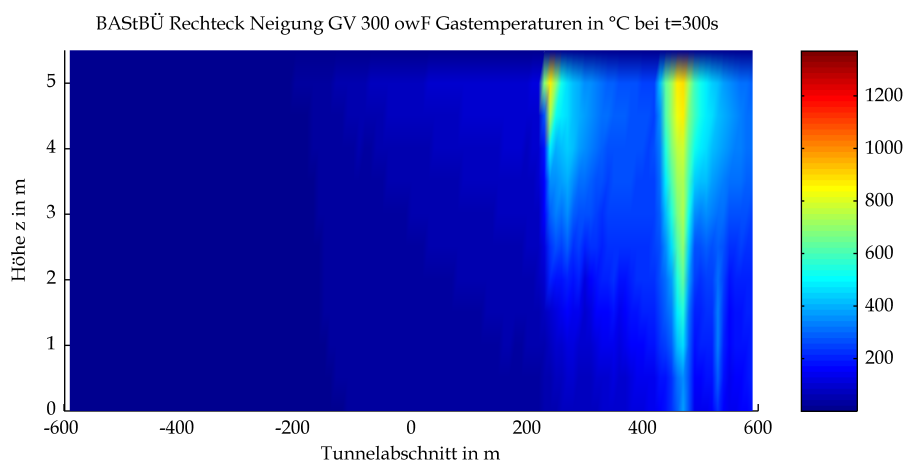
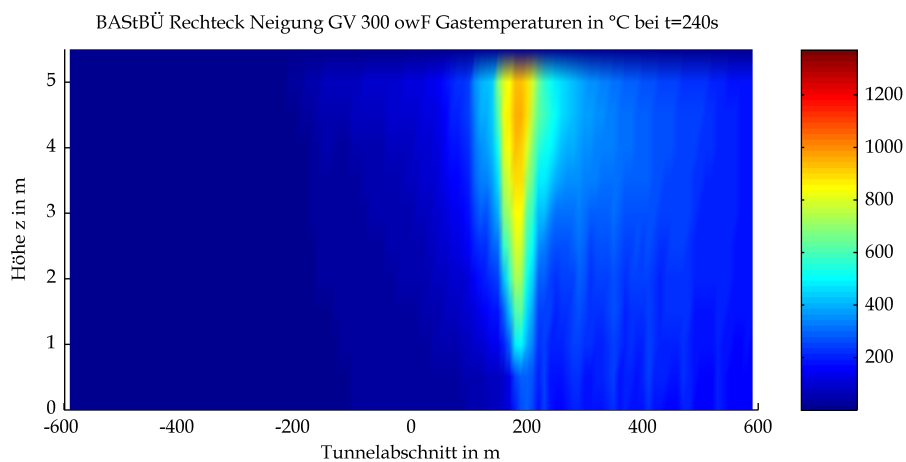


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Strahlungswärme an der Tunneldecke

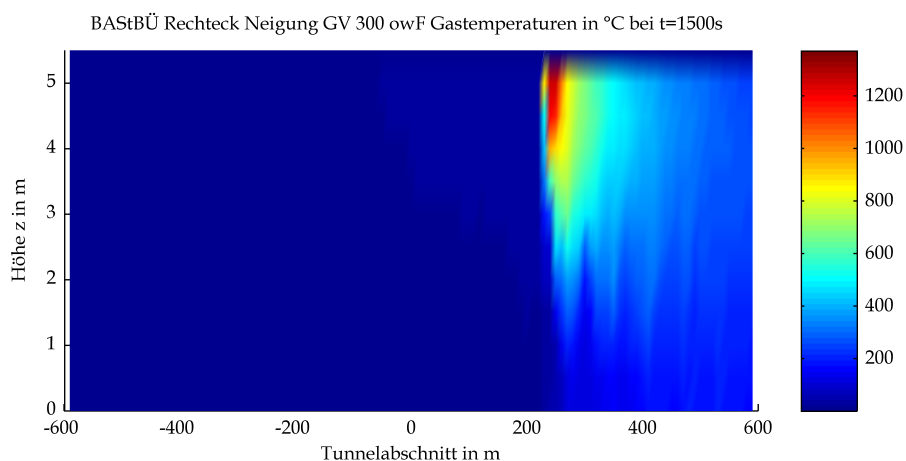
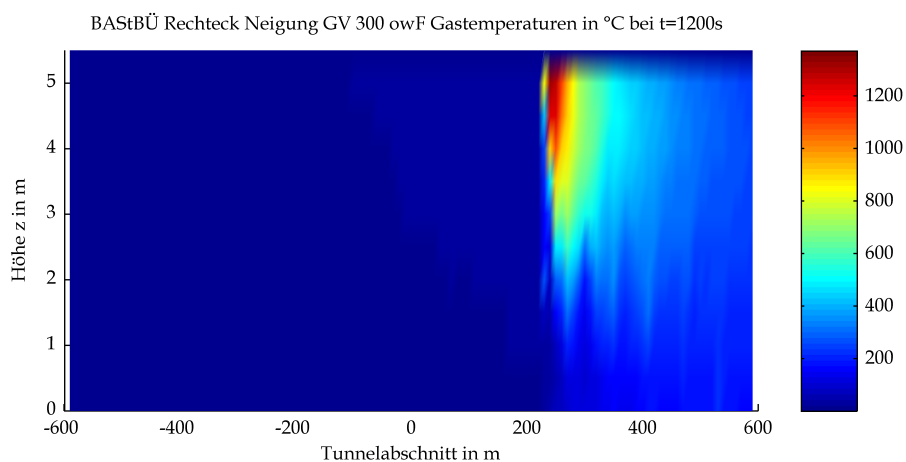
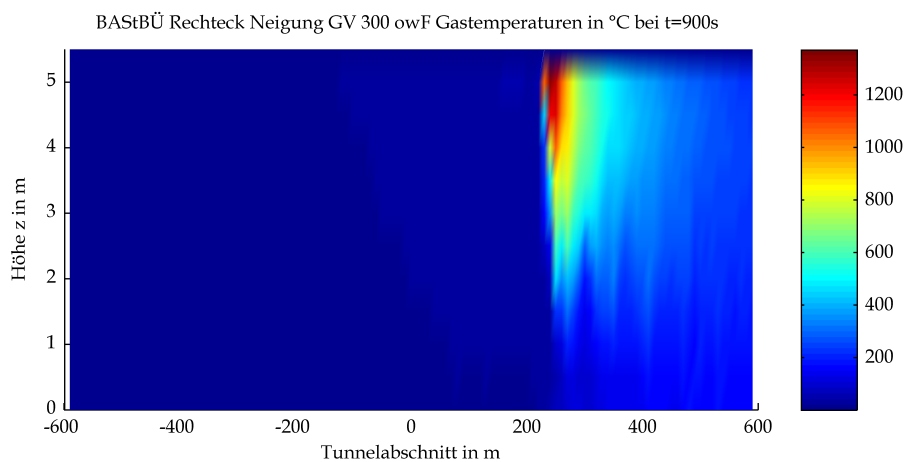
3 Gastemperaturen



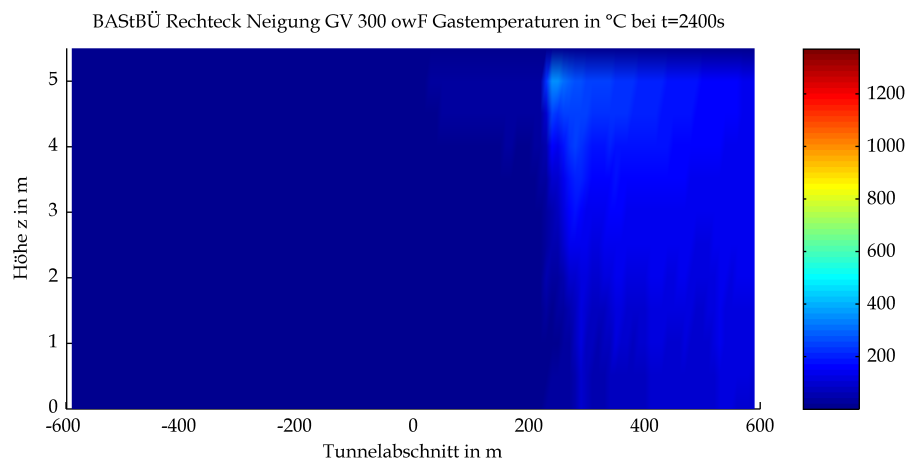
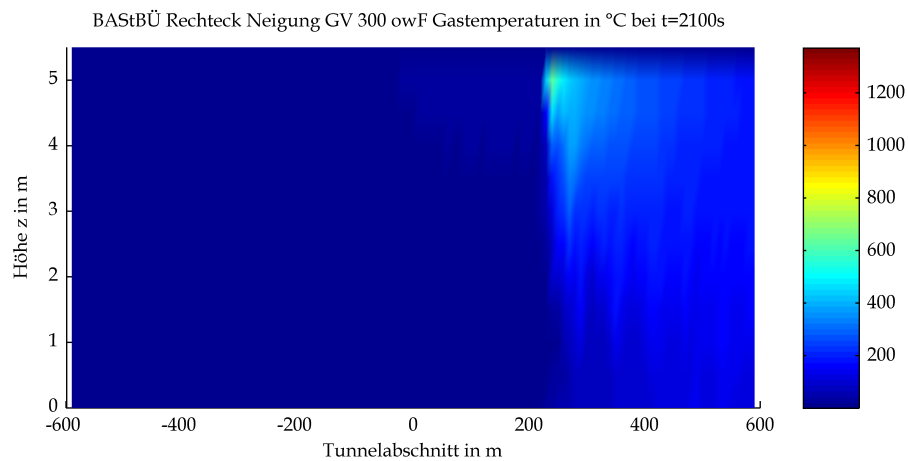
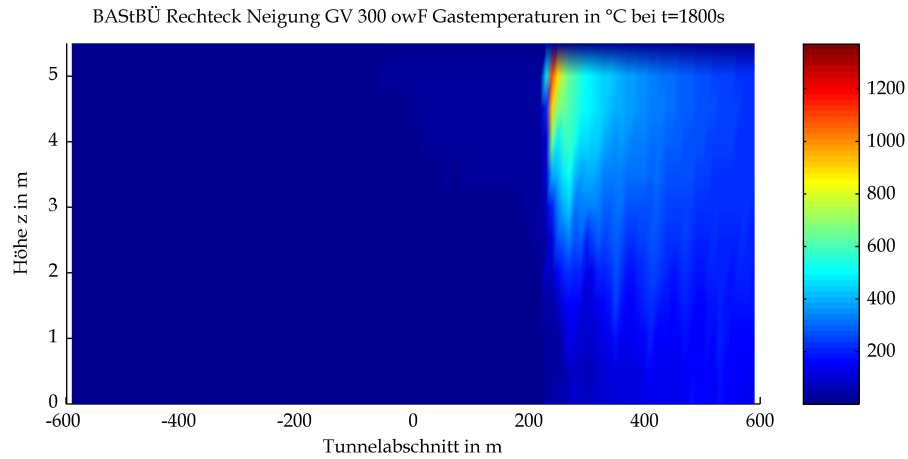
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gastemperaturen



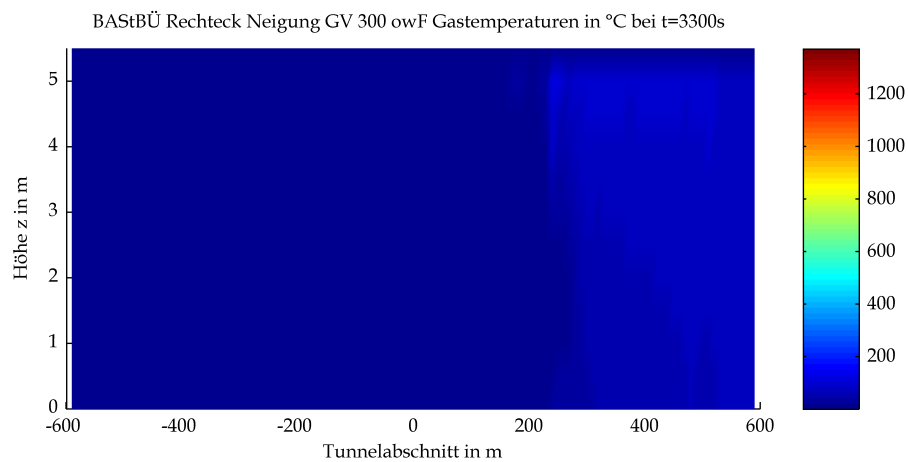
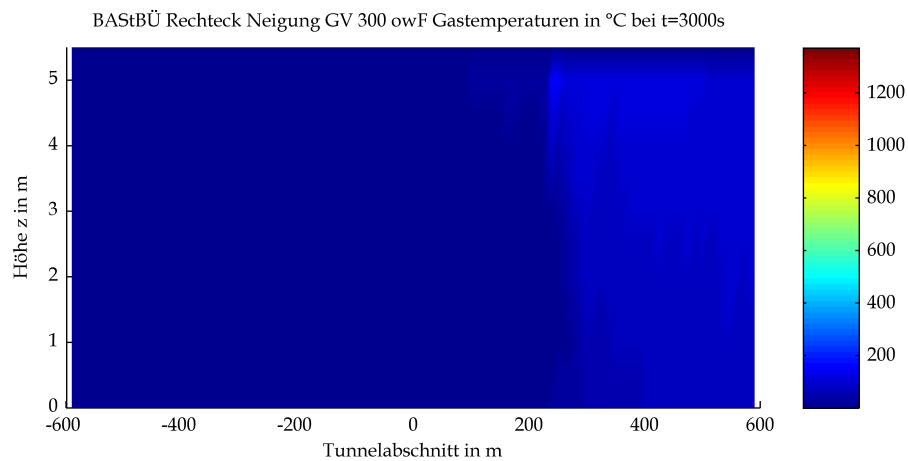
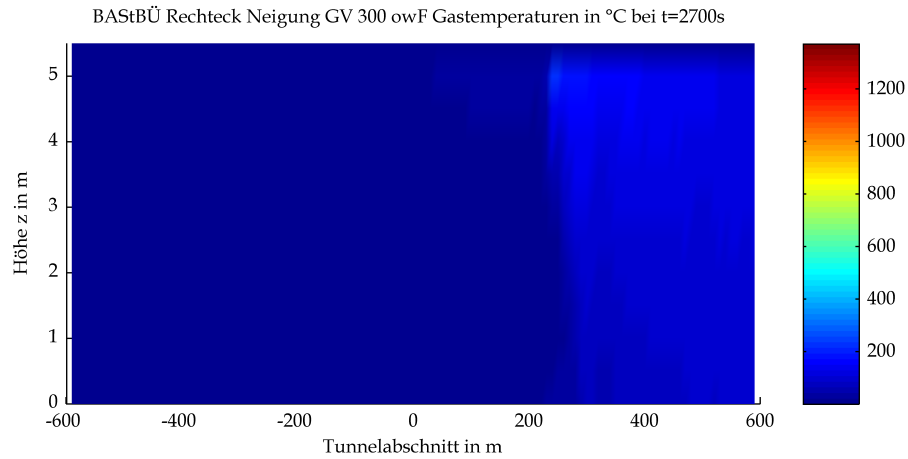
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasttemperaturen



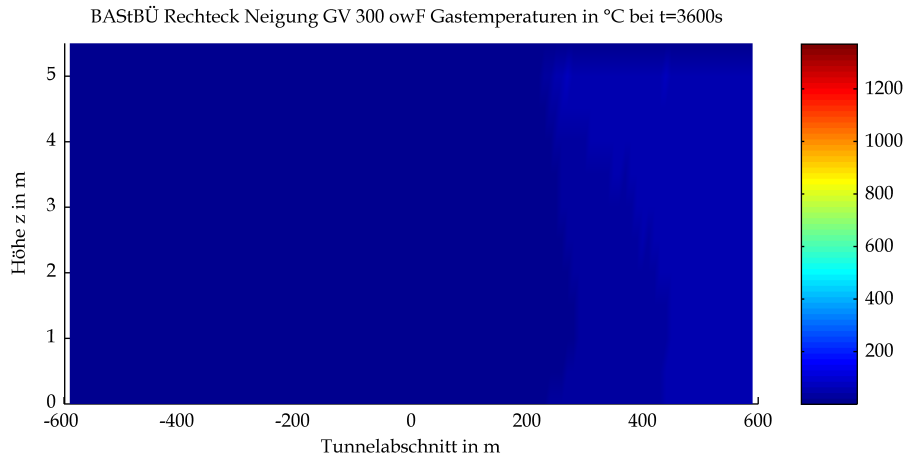
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasttemperaturen



Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gastemperaturen

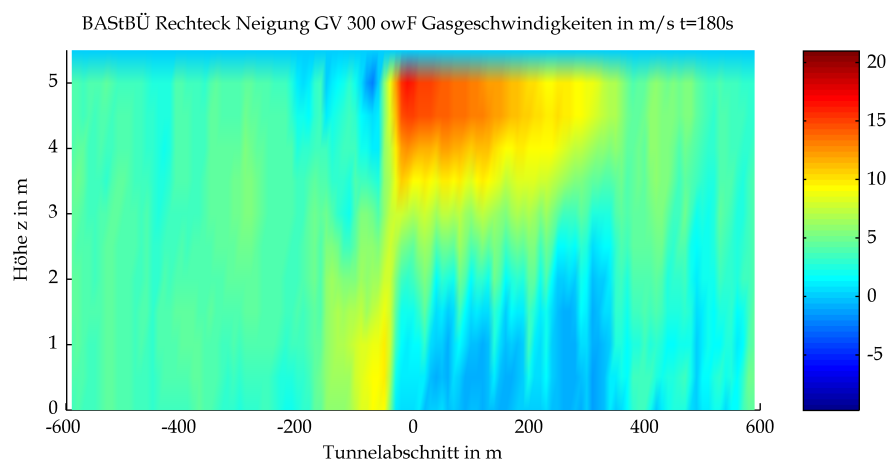
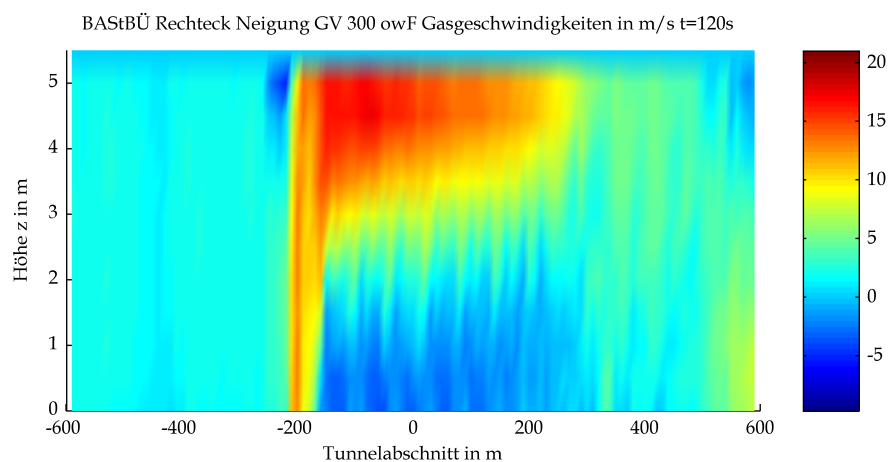
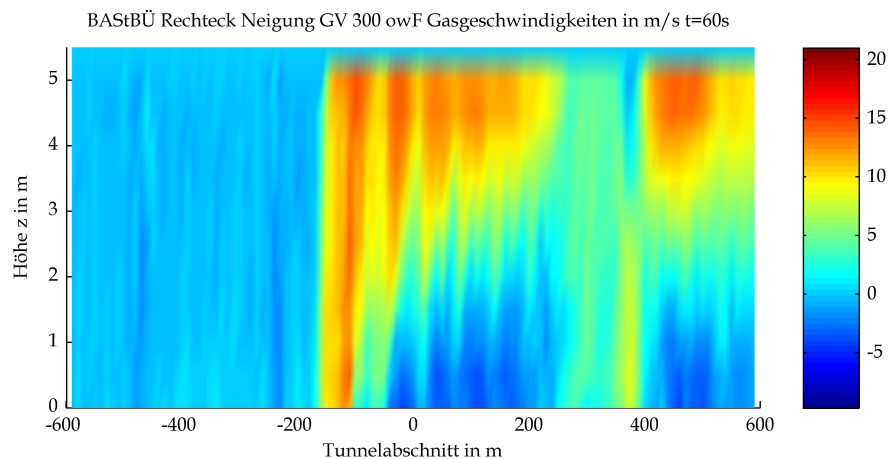


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gastemperaturen

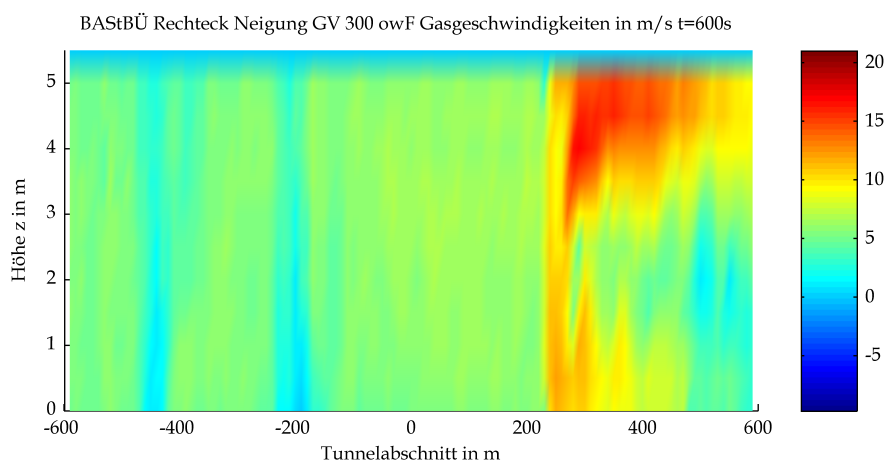
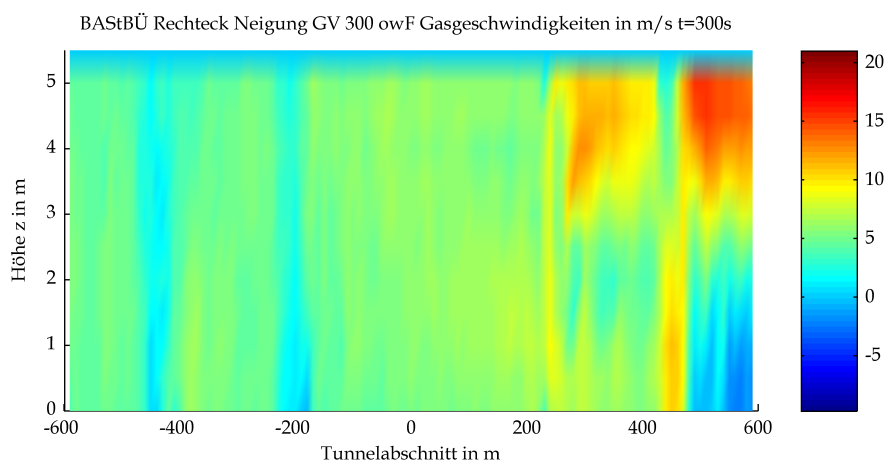
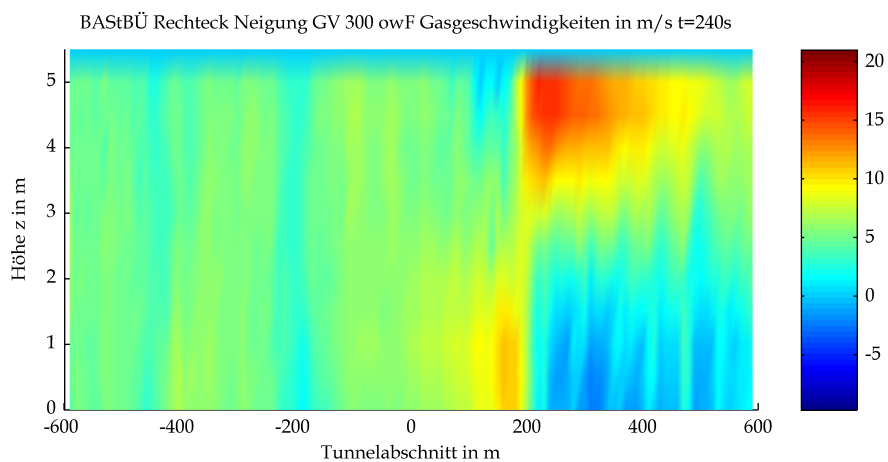


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gastemperaturen

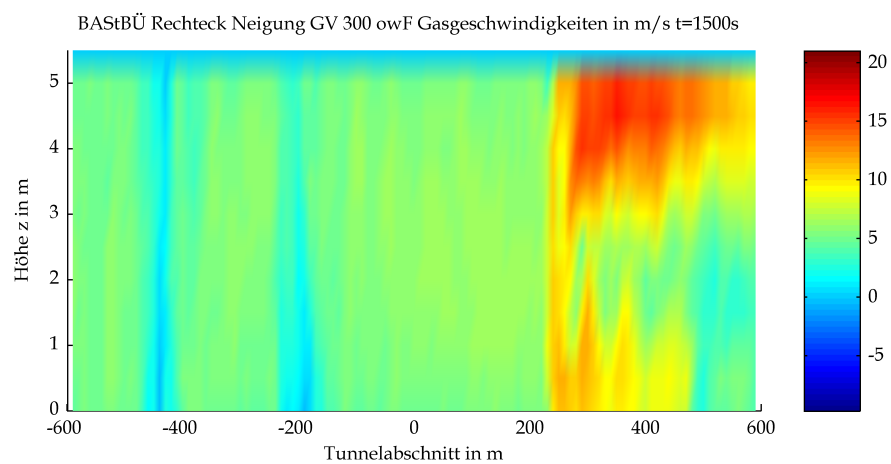
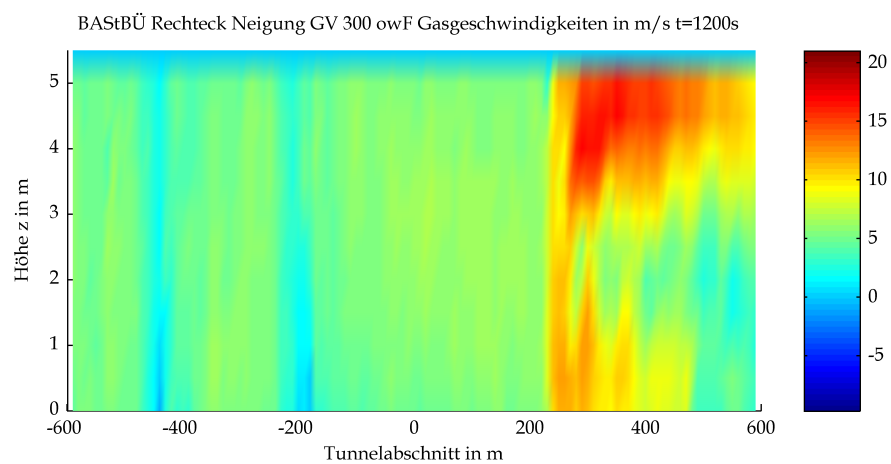
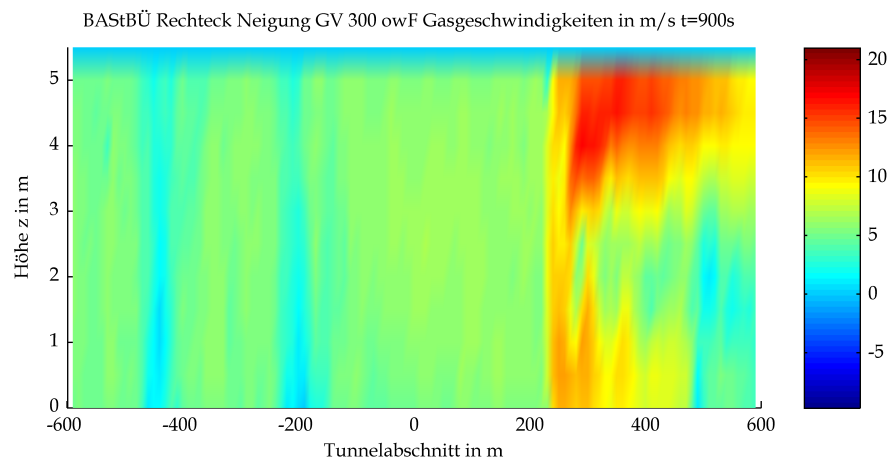
4 Gasgeschwindigkeiten



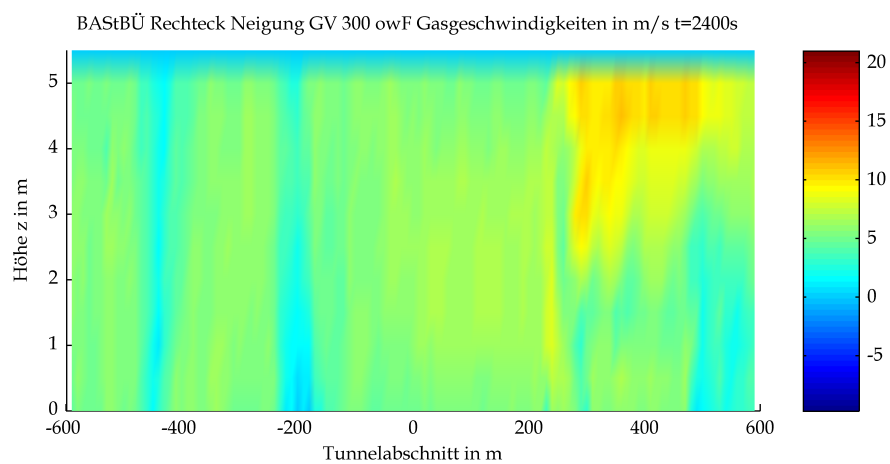
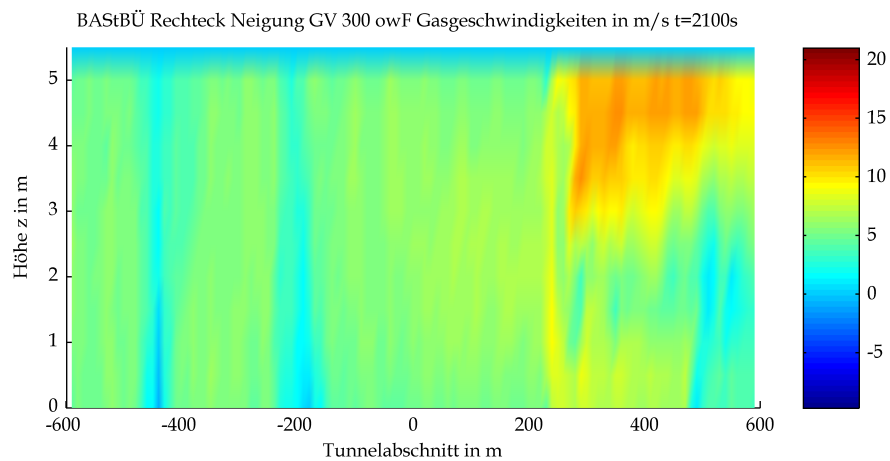
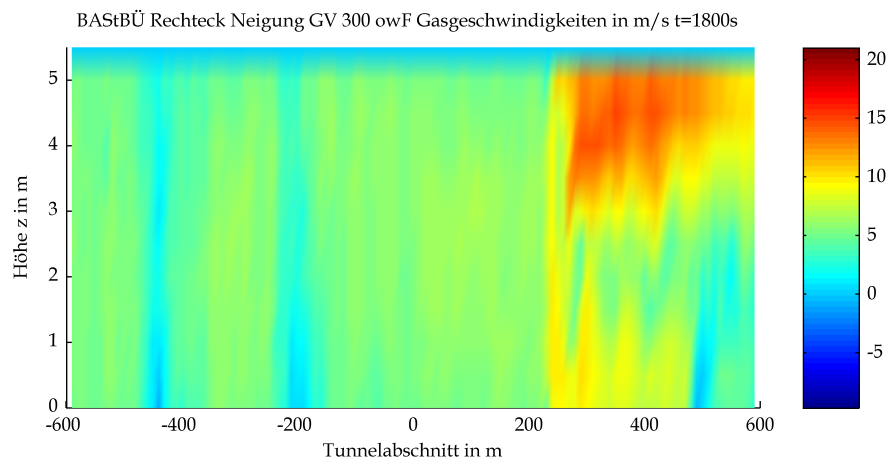
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasgeschwindigkeit



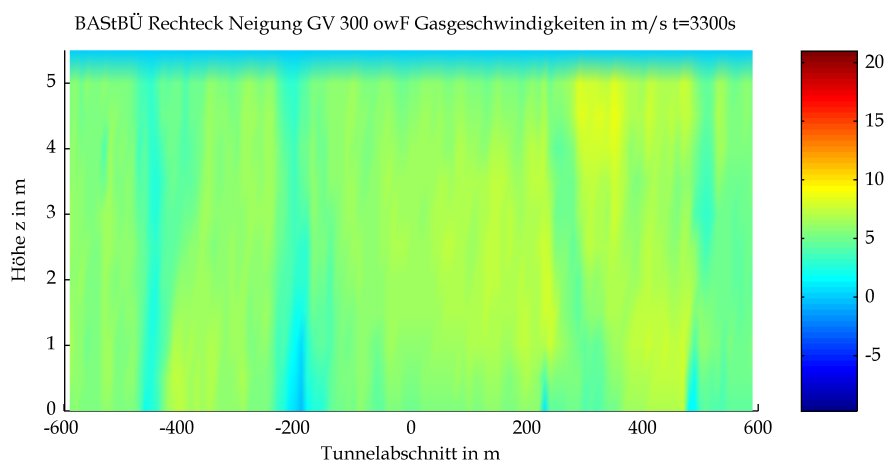
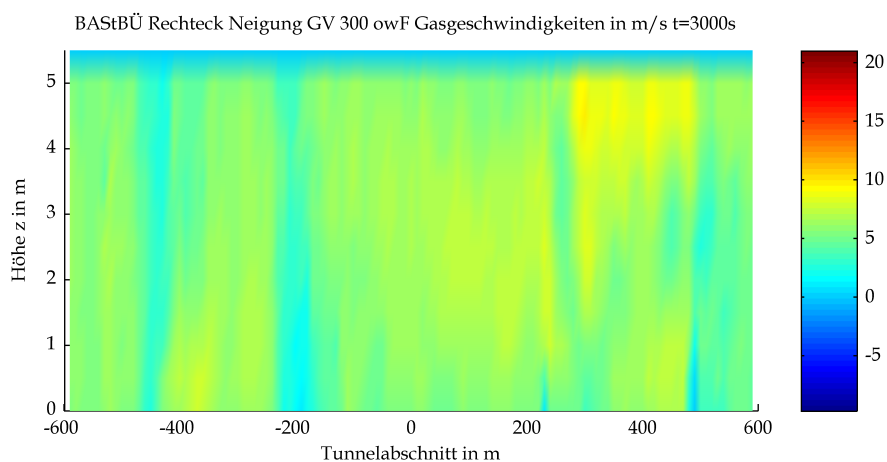
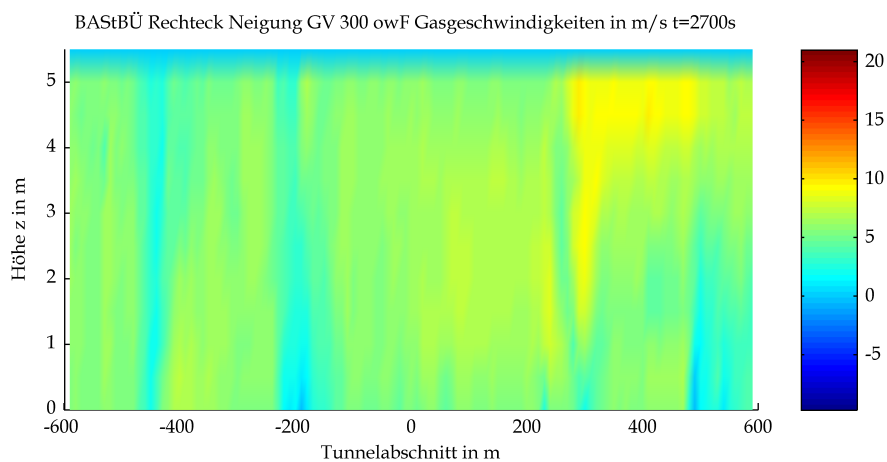
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasgeschwindigkeit



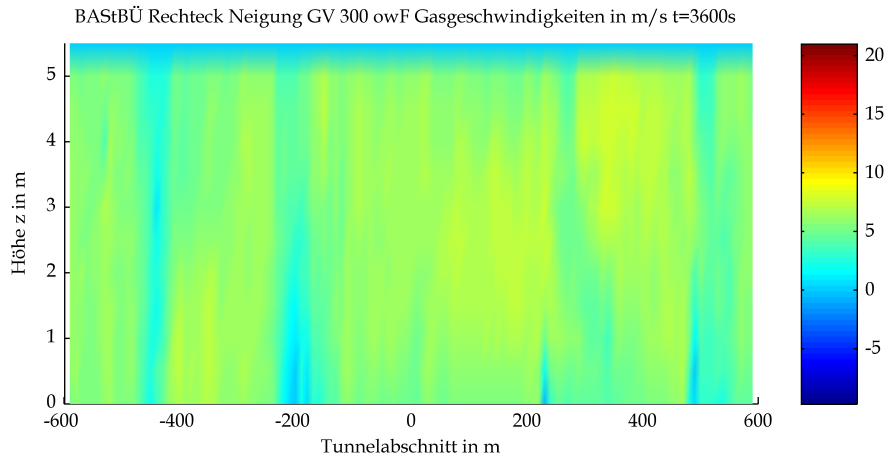
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasgeschwindigkeit



Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasgeschwindigkeit

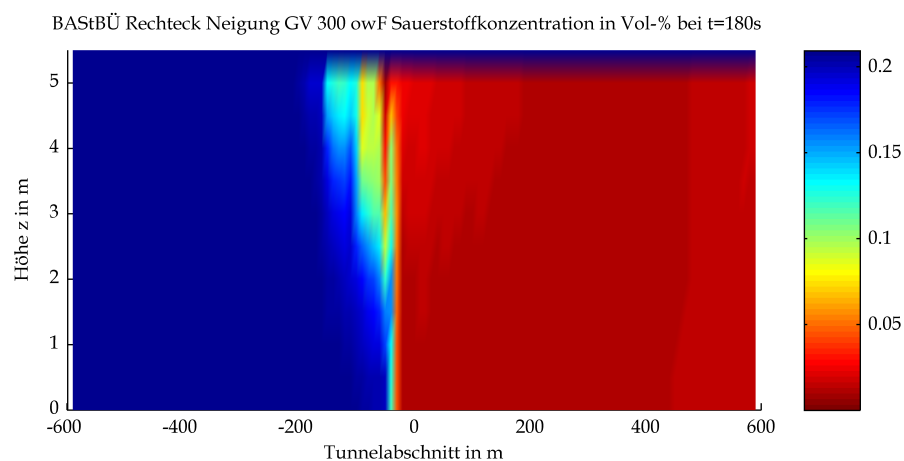
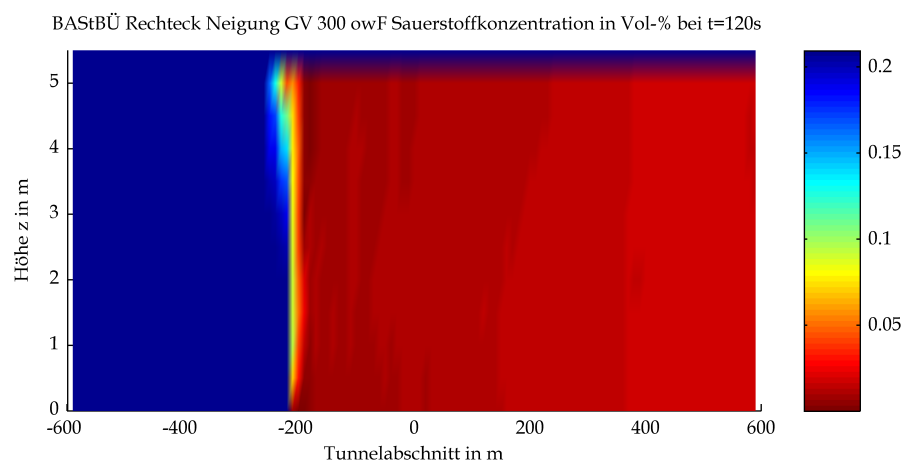
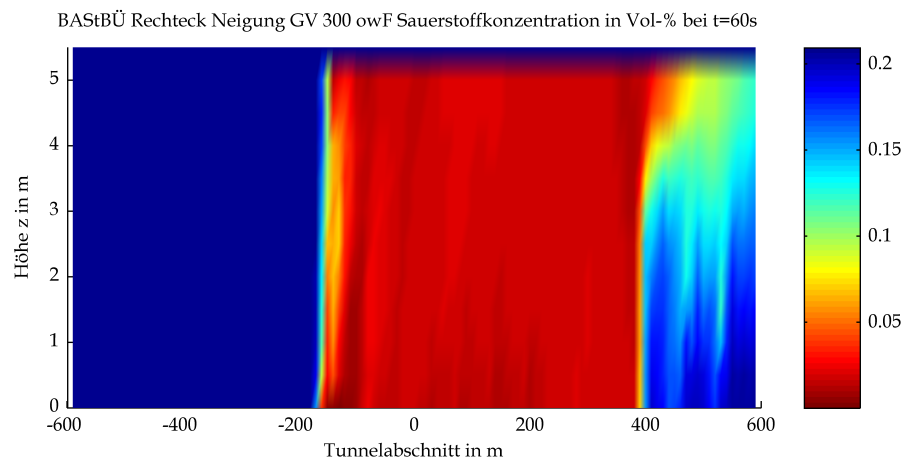


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasgeschwindigkeit

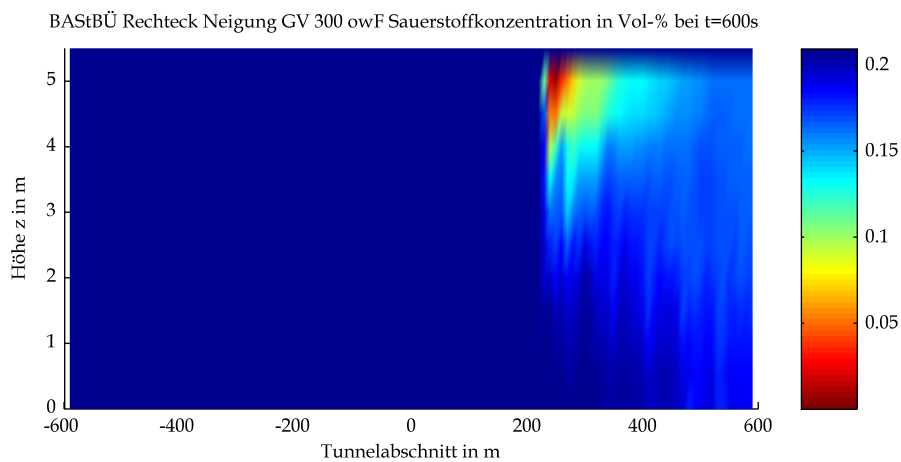
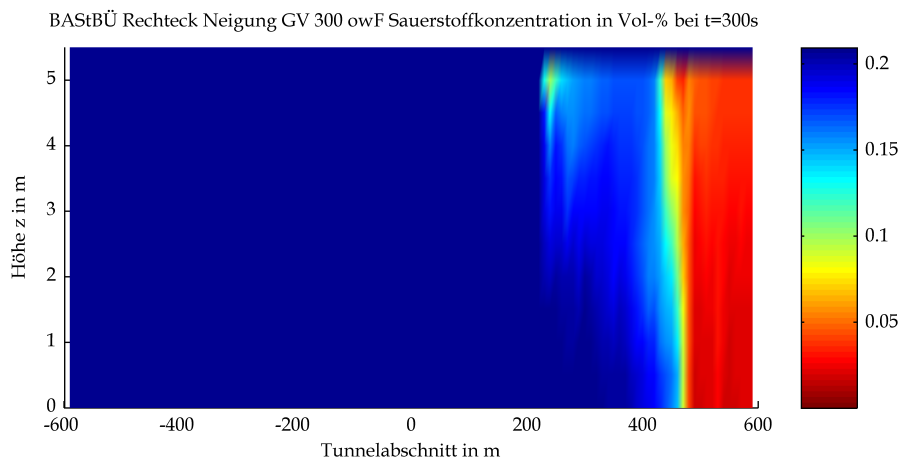
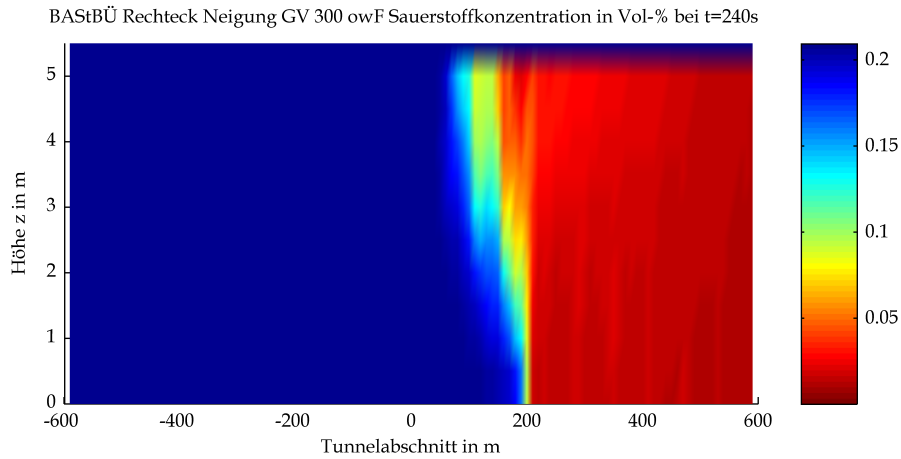


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Gasgeschwindigkeit

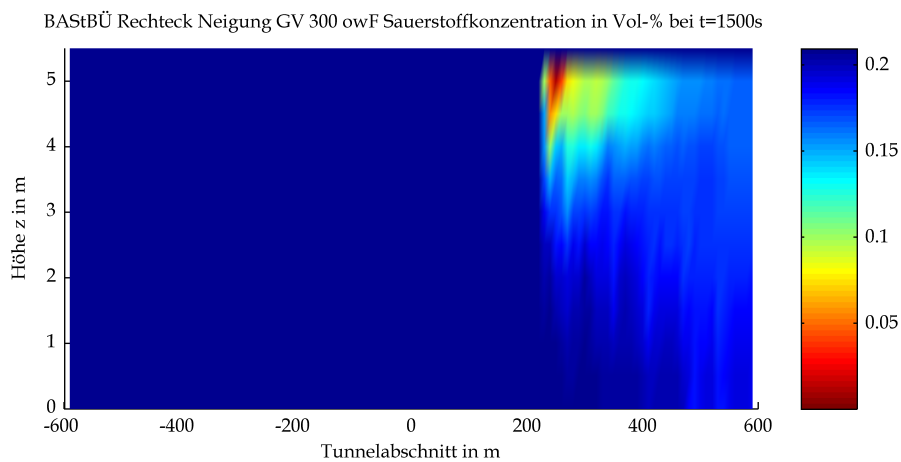
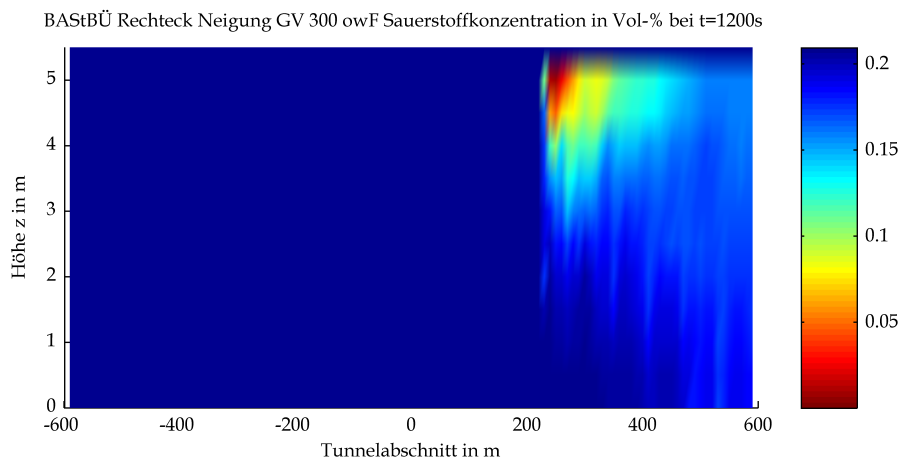
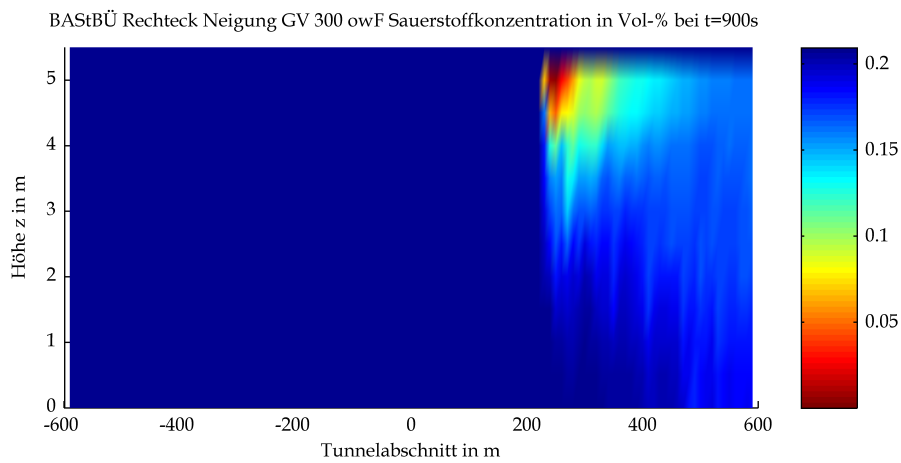
5 Sauerstoffgehalt



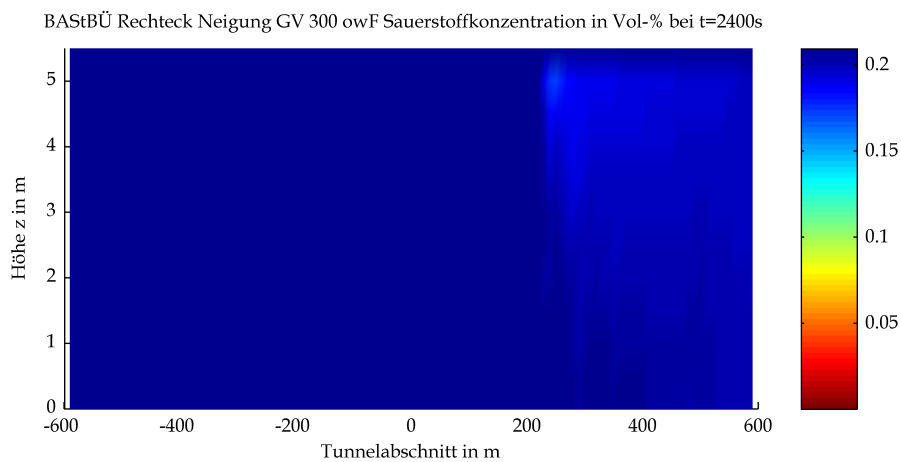
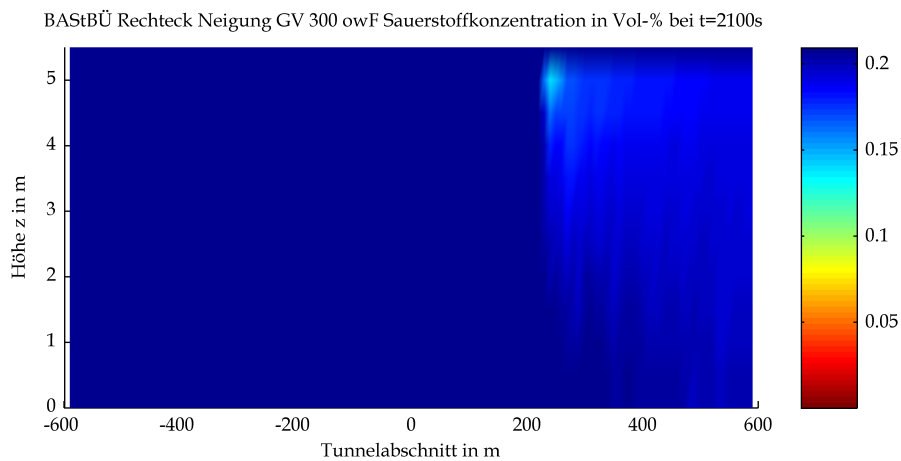
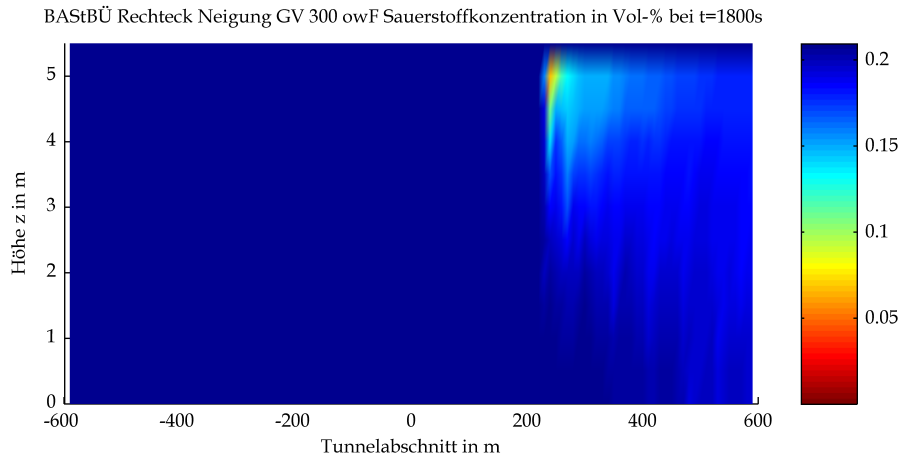
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sauerstoffgehalte



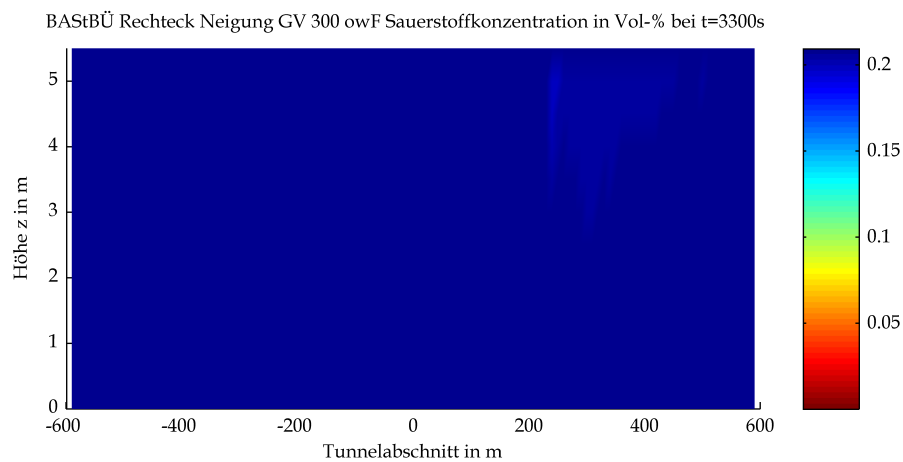
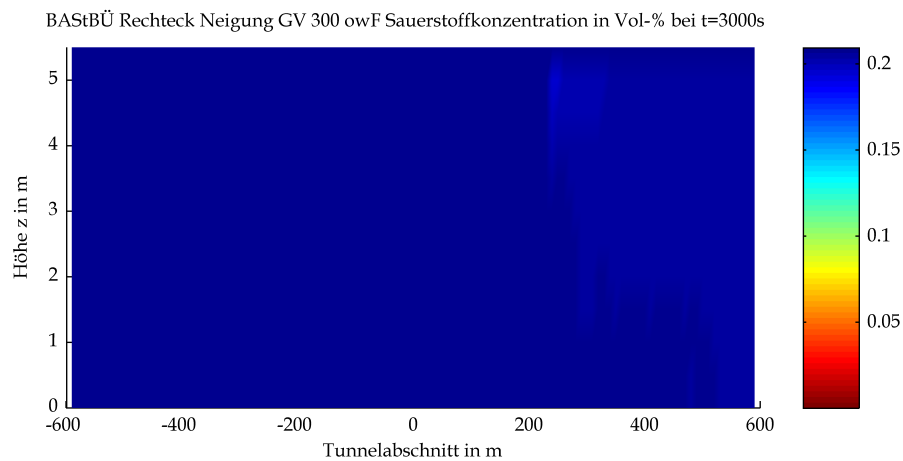
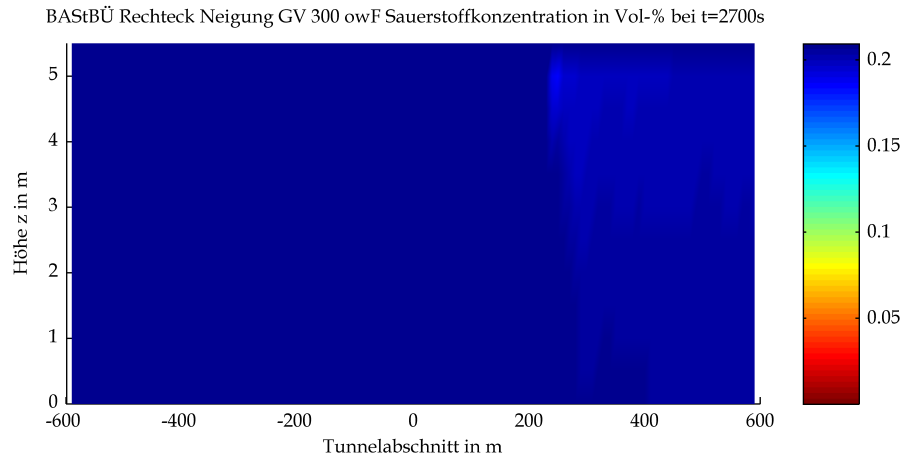
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sauerstoffgehalte



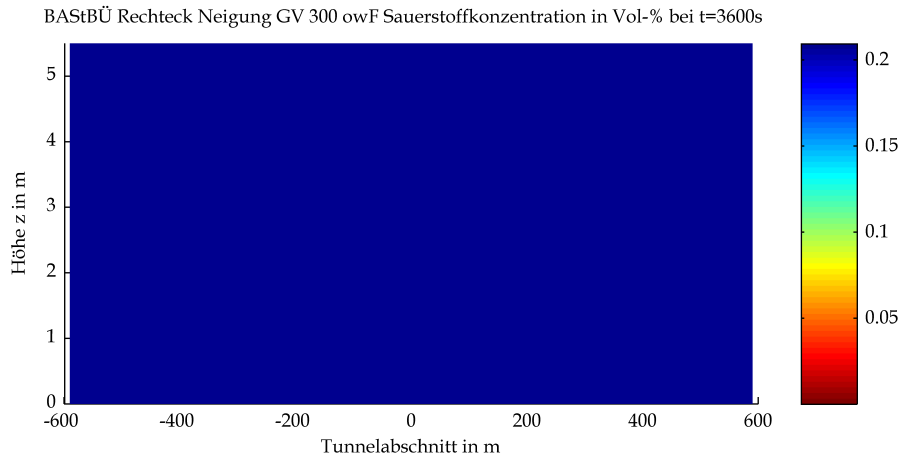
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sauerstoffgehalte



Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sauerstoffgehalte



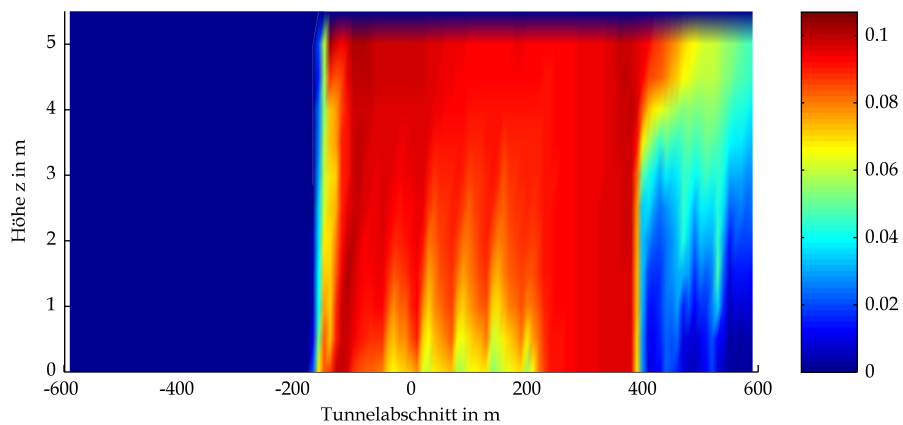
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sauerstoffgehalte



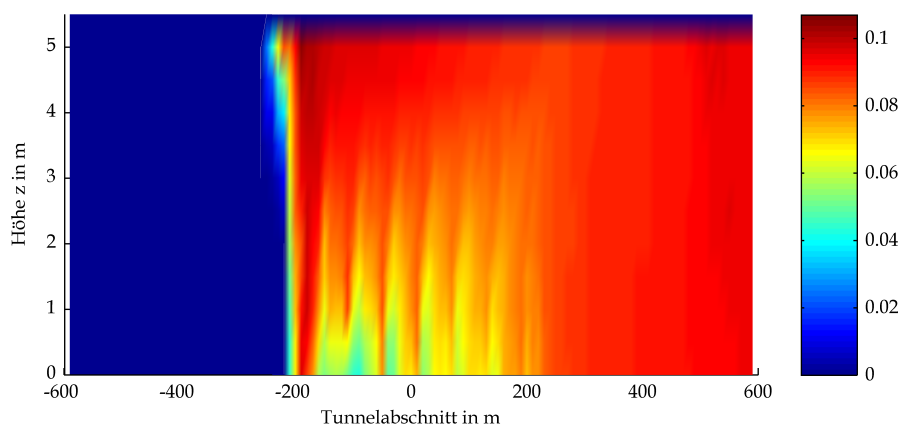
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sauerstoffgehalte

6 Kohlendioxidgehalt

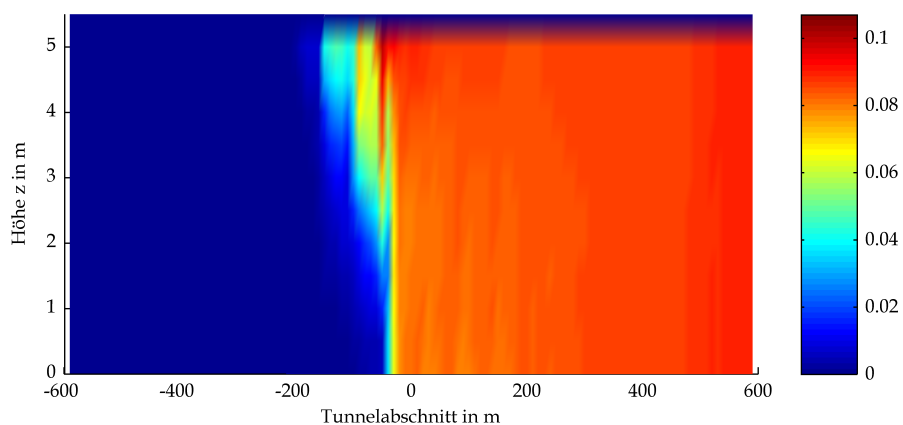
BAStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF CO₂-Gehalt in Masse-% bei t=60s



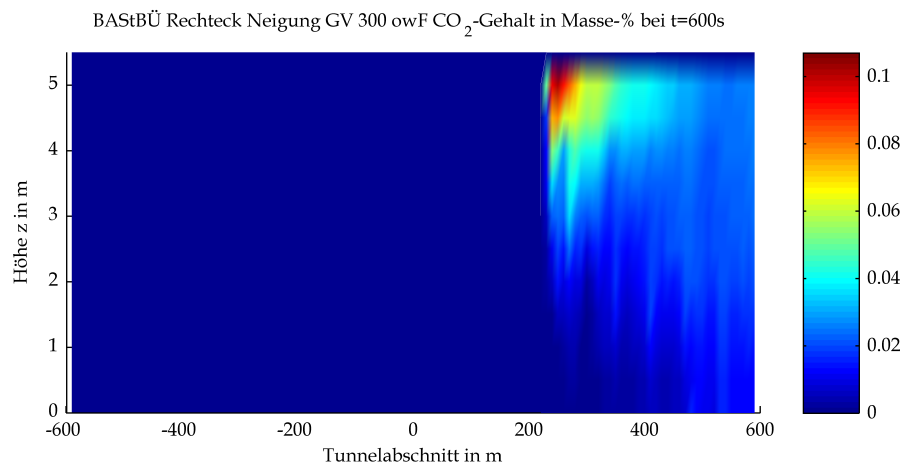
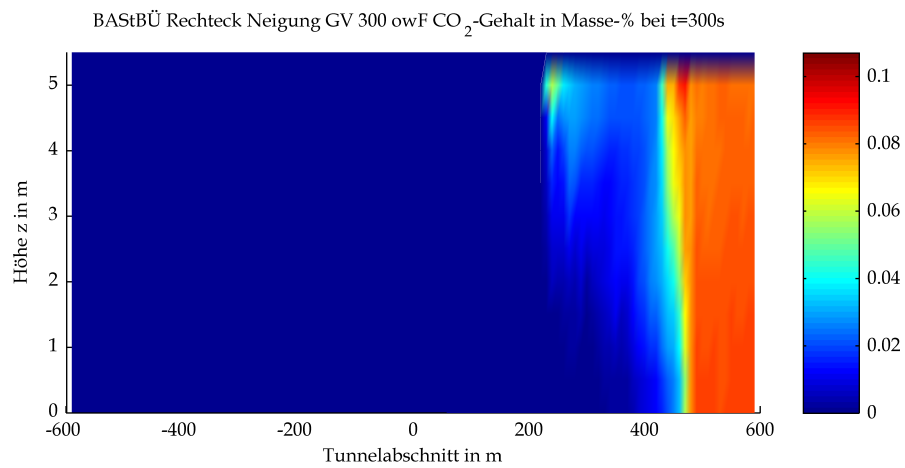
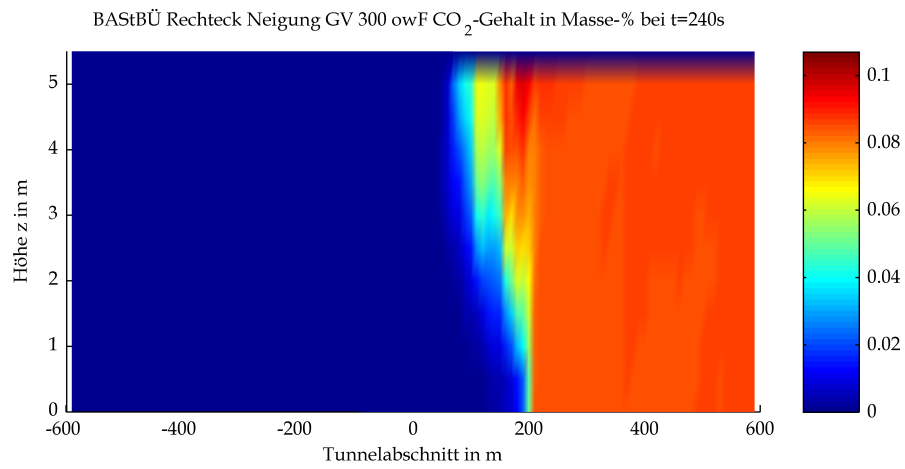
BAStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF CO₂-Gehalt in Masse-% bei t=120s



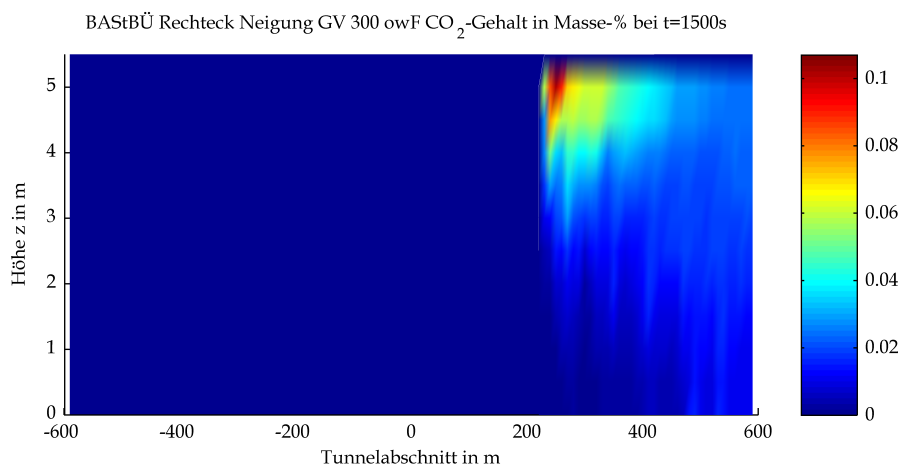
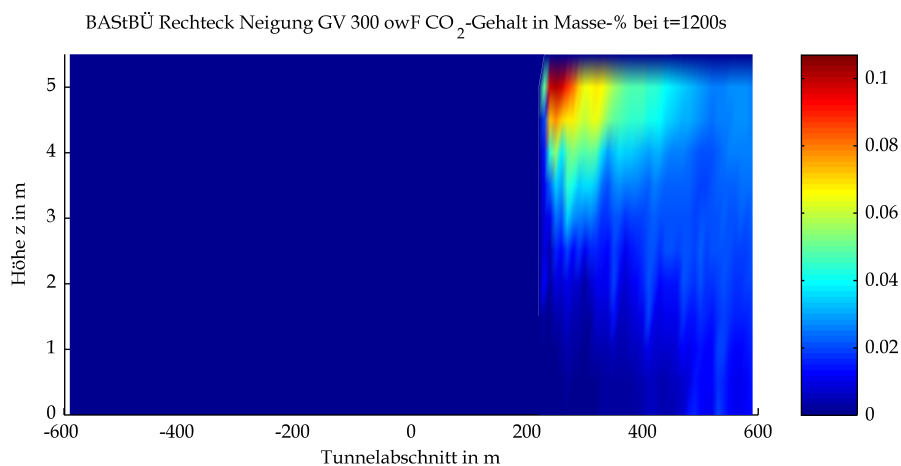
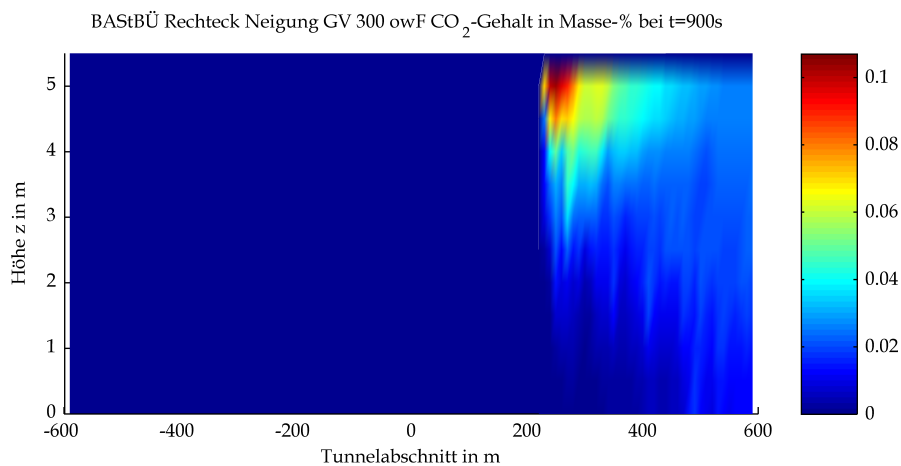
BAStBÜ Rechteck Neigung GV 300 owF CO₂-Gehalt in Masse-% bei t=180s



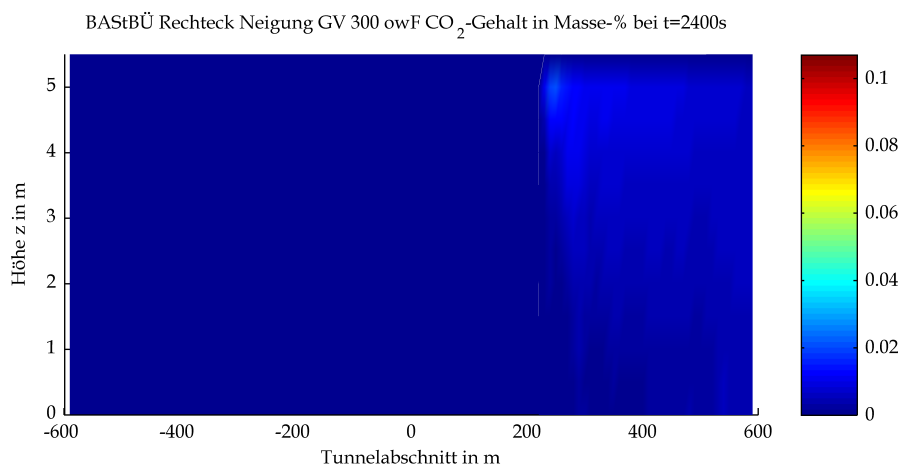
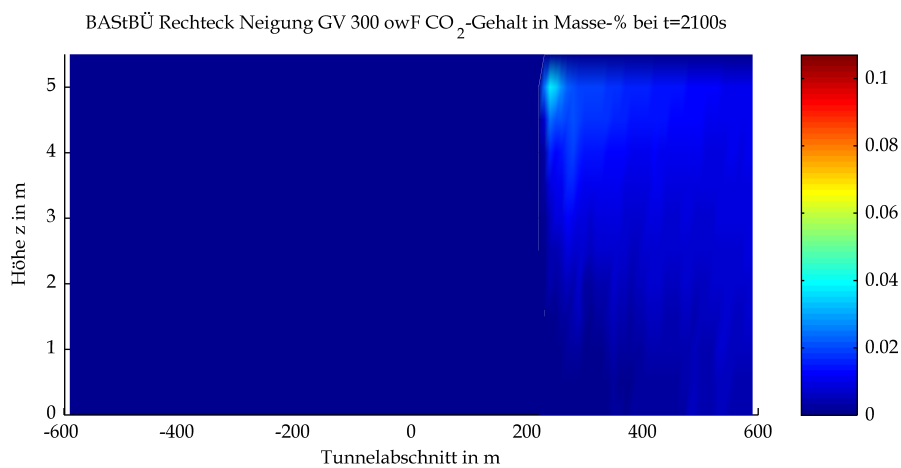
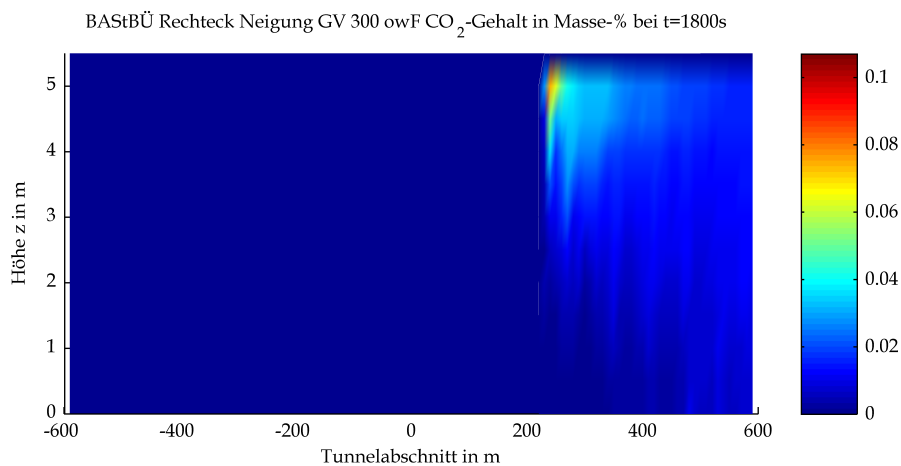
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlendioxidgehalte



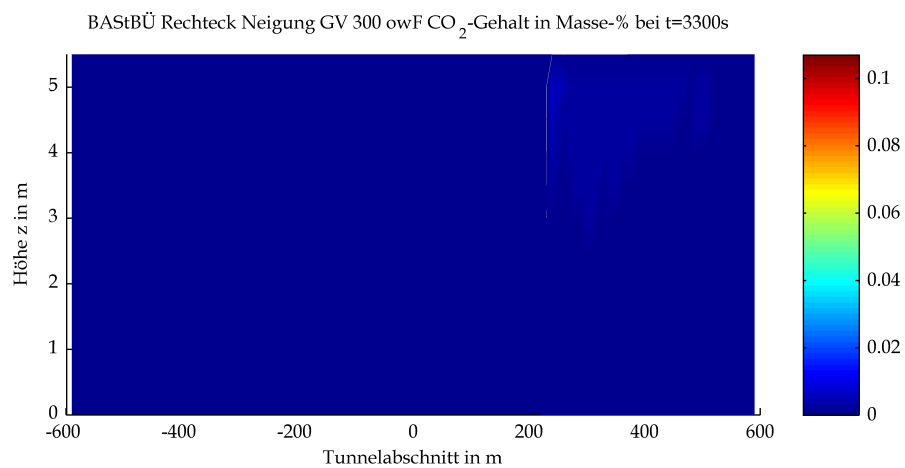
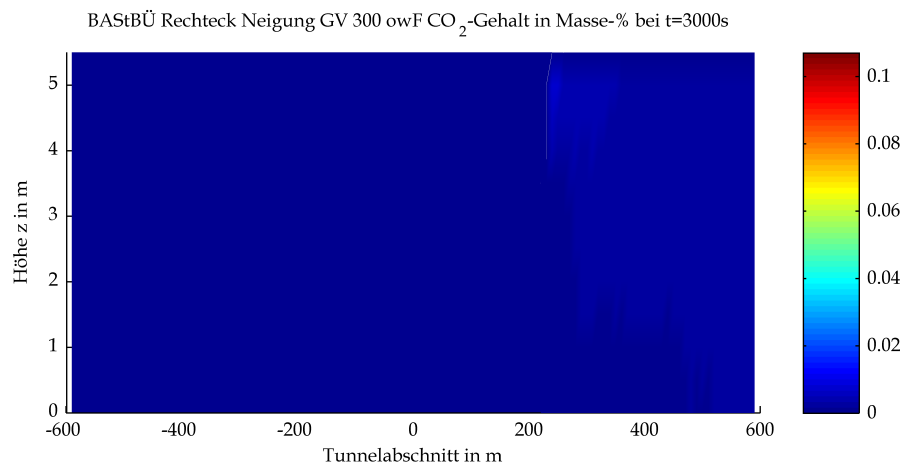
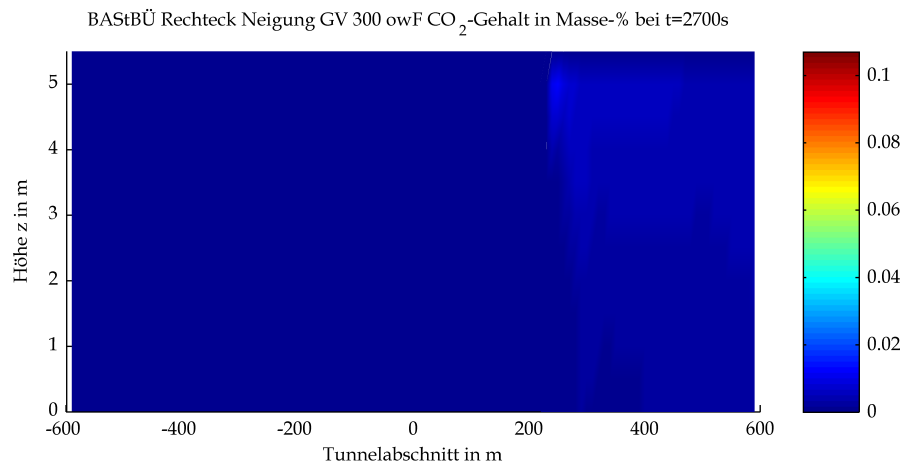
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlendioxidgehalte



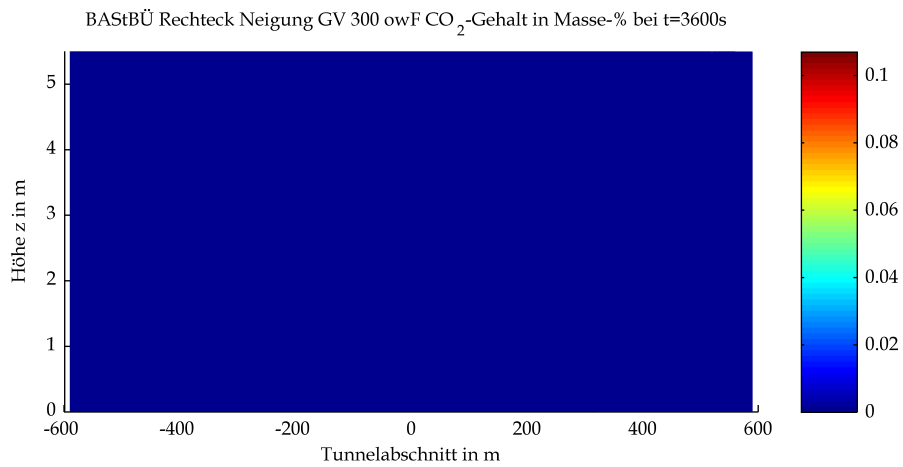
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlendioxidgehalte



Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlendioxidgehalte

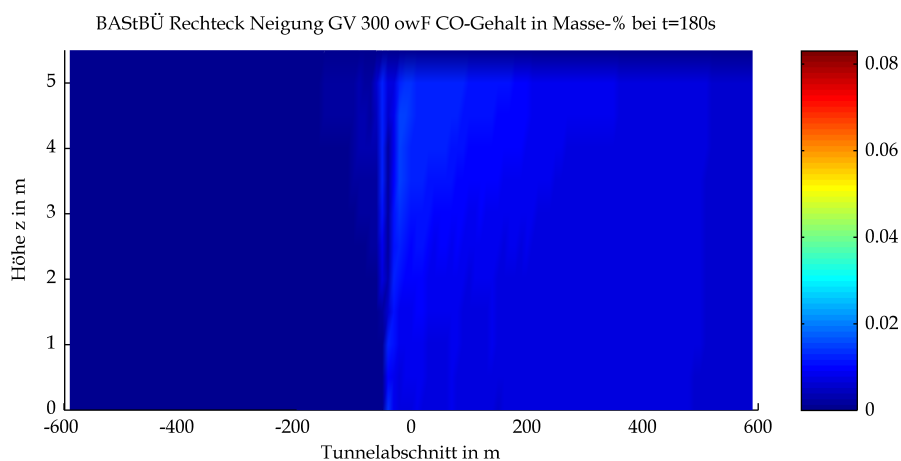
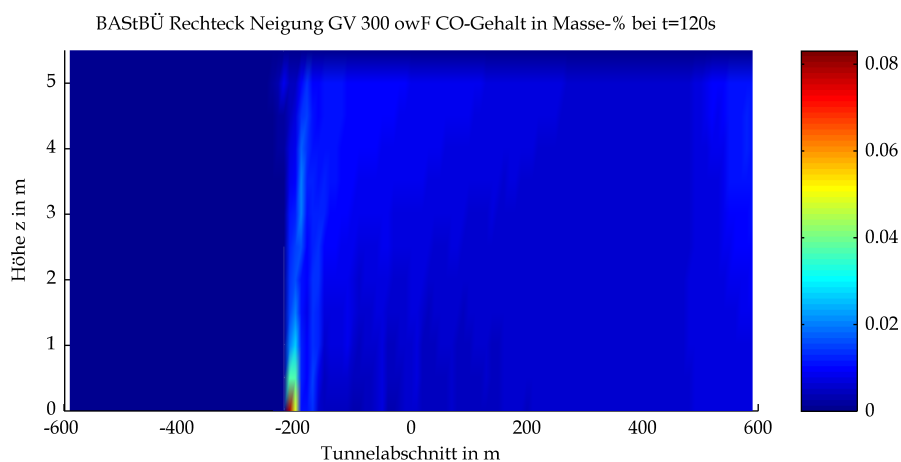
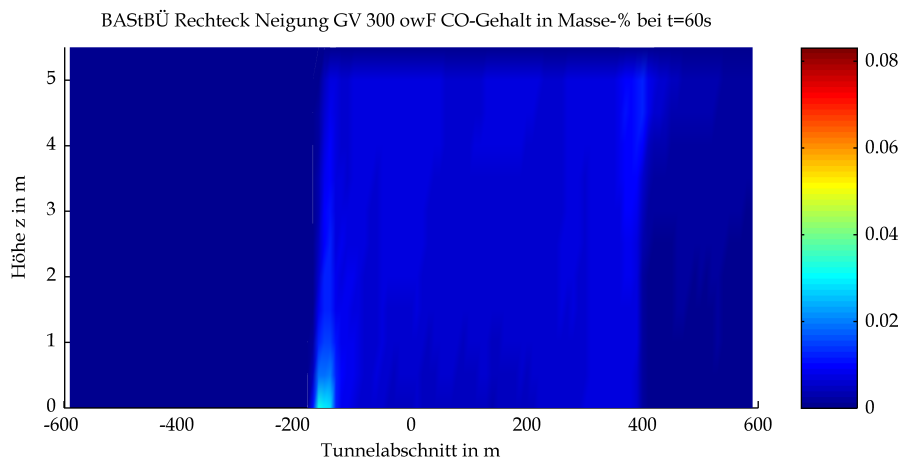


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlendioxidgehalte

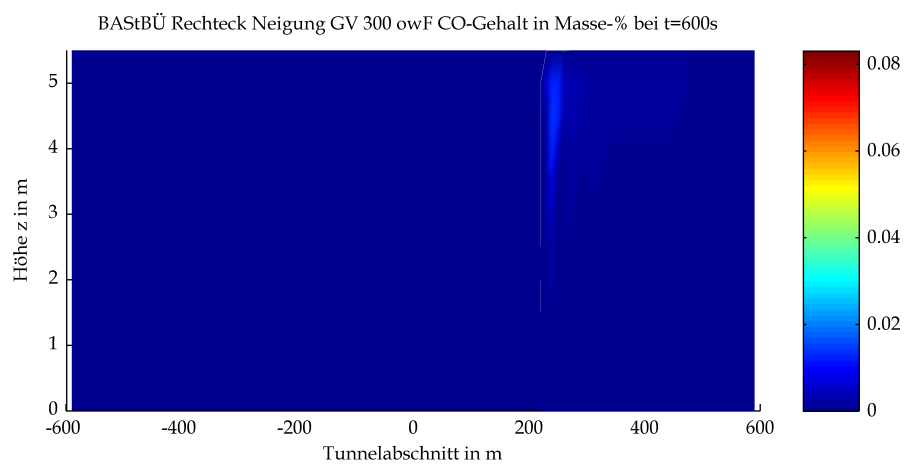
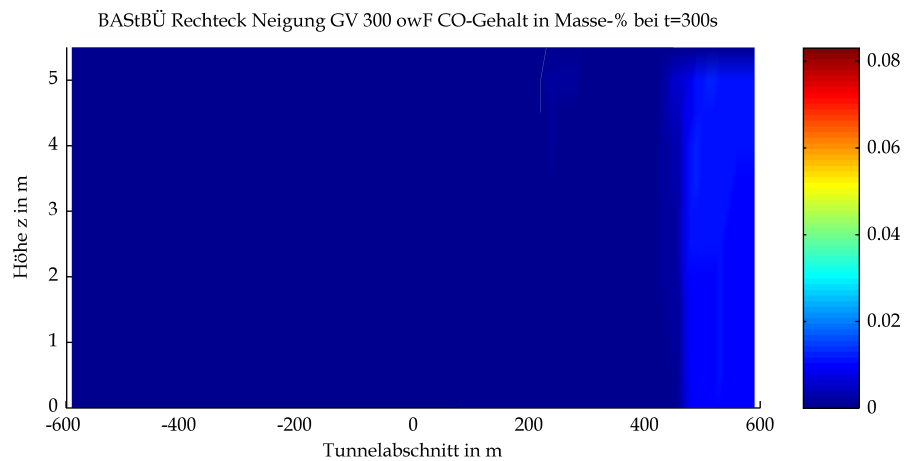
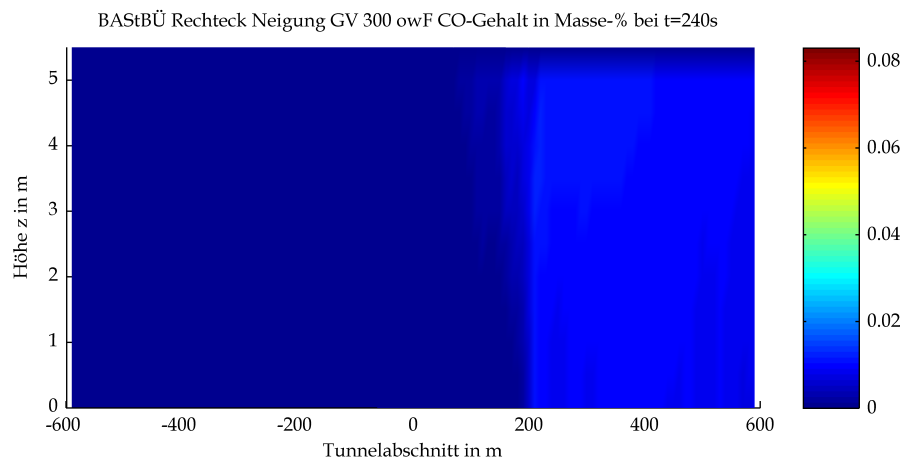


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlendioxidgehalte

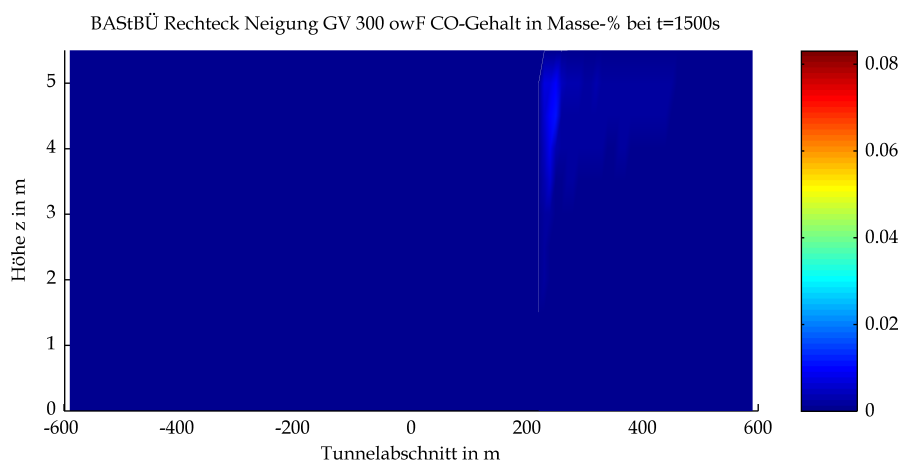
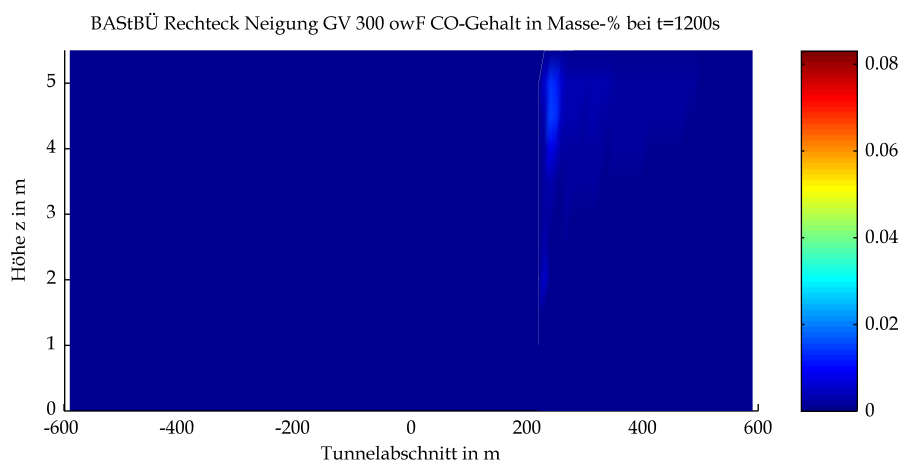
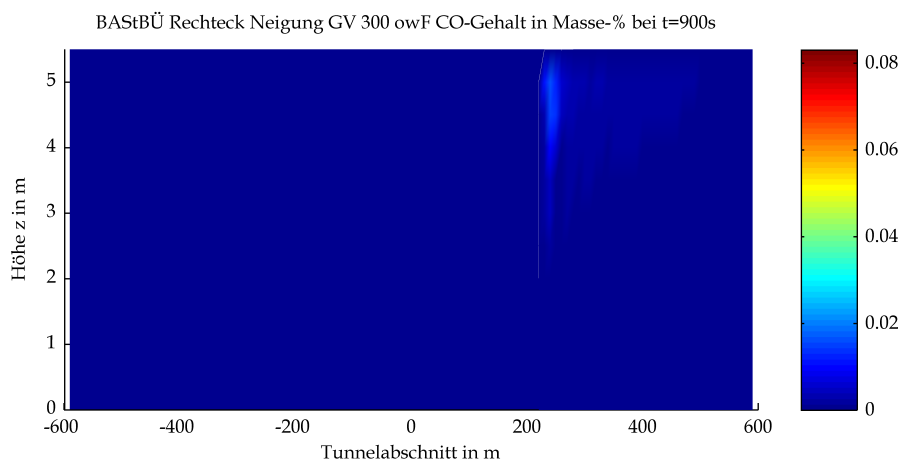
7 Kohlenmonoxidgehalt



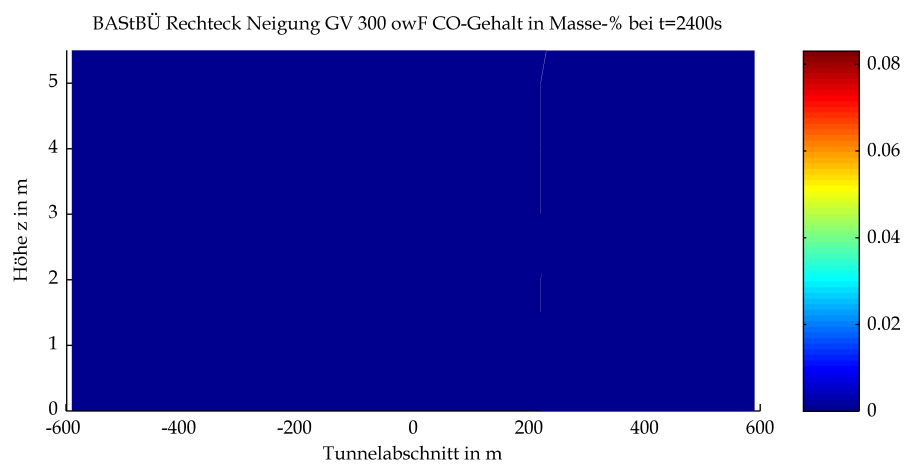
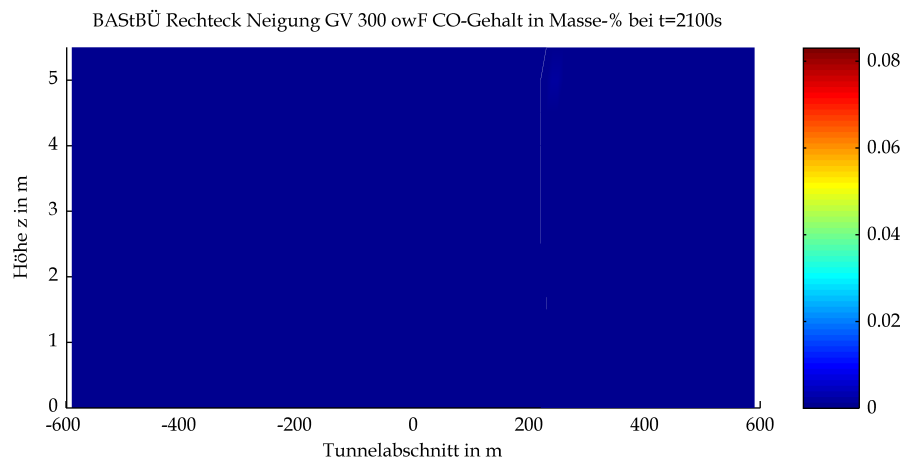
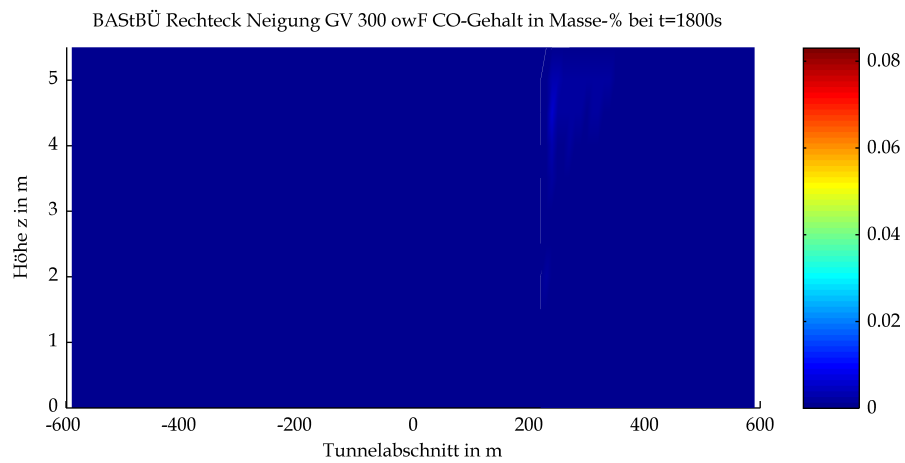
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlenmonoxidgehalte



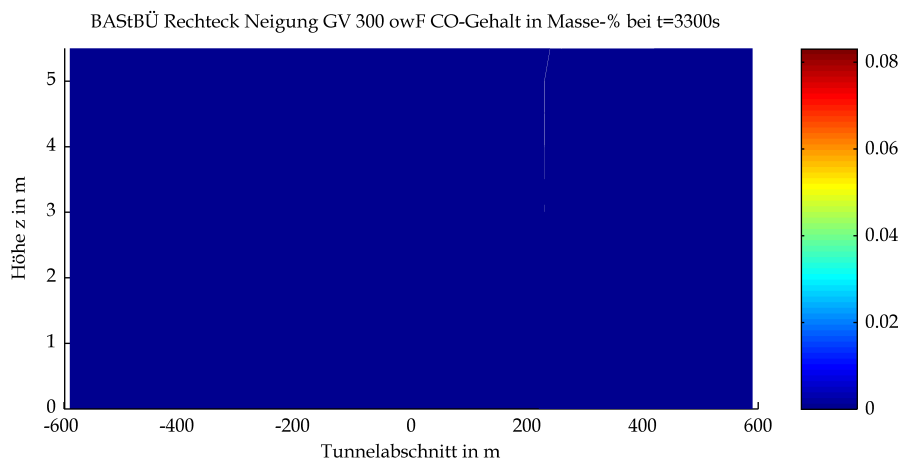
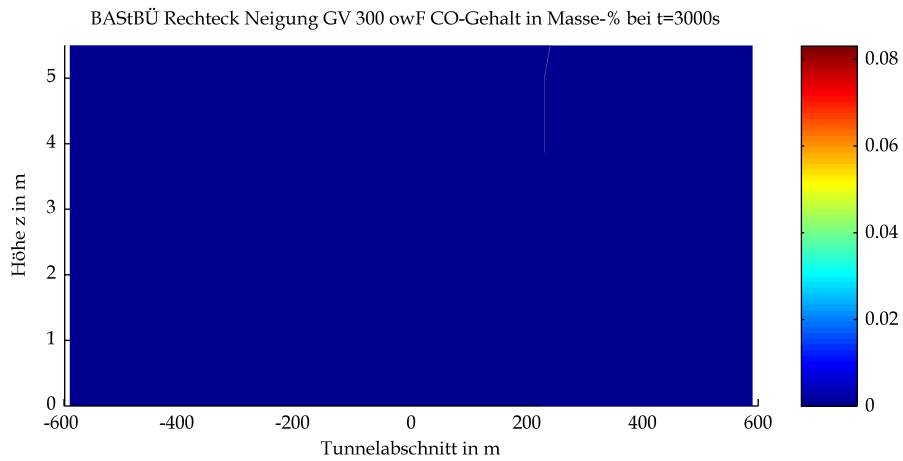
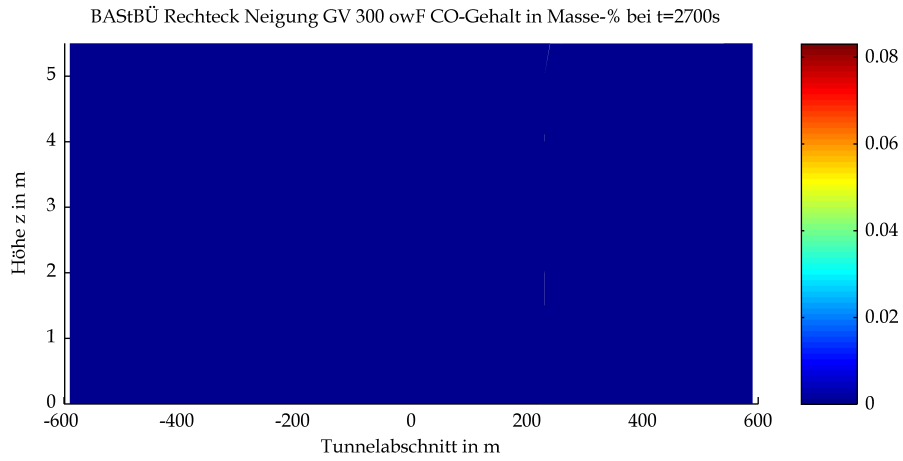
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlenmonoxidgehalte



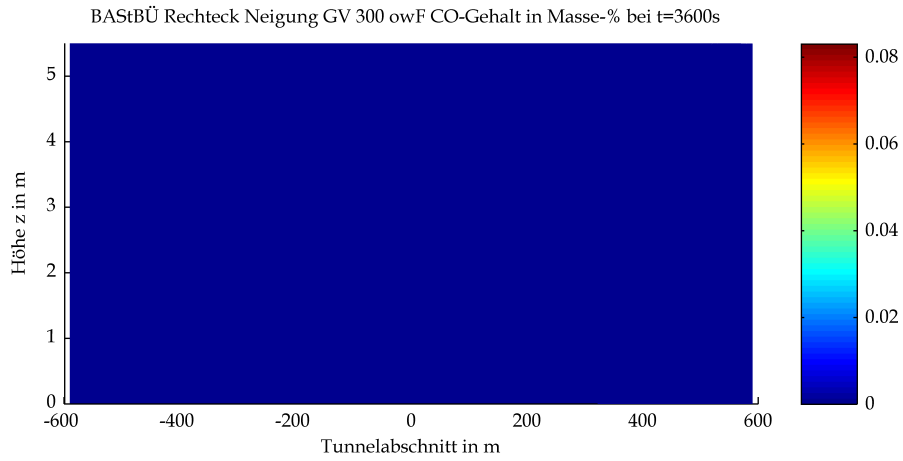
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlenmonoxidgehalte



Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlenmonoxidgehalte

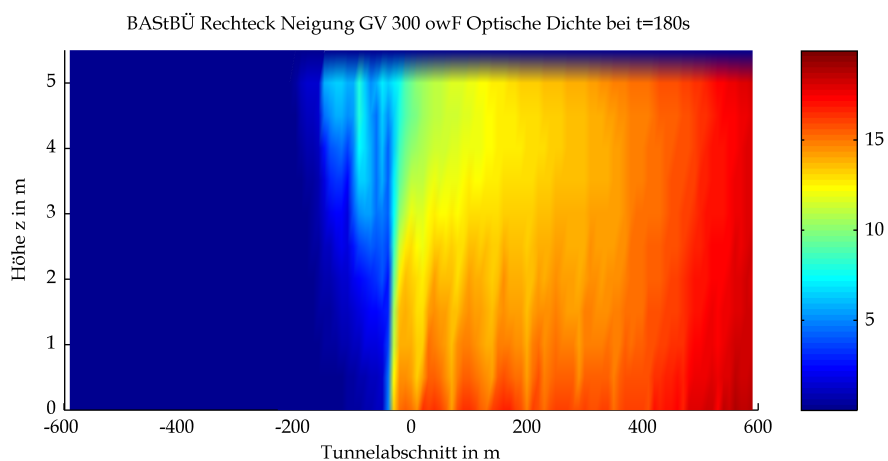
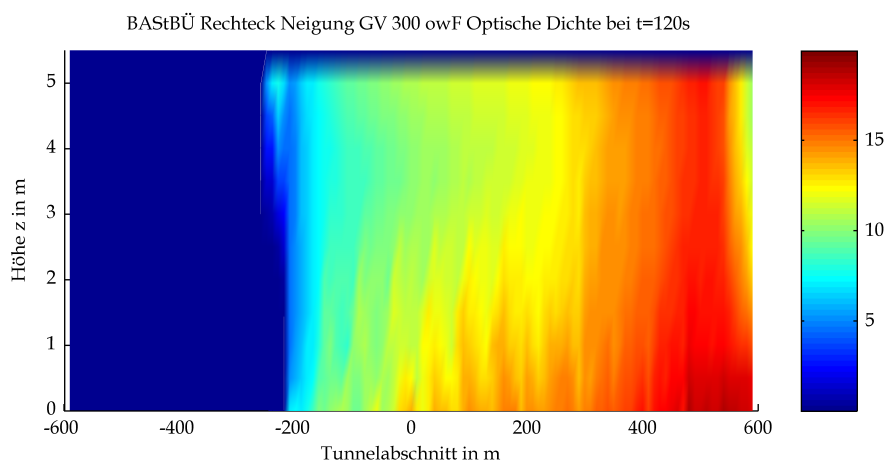
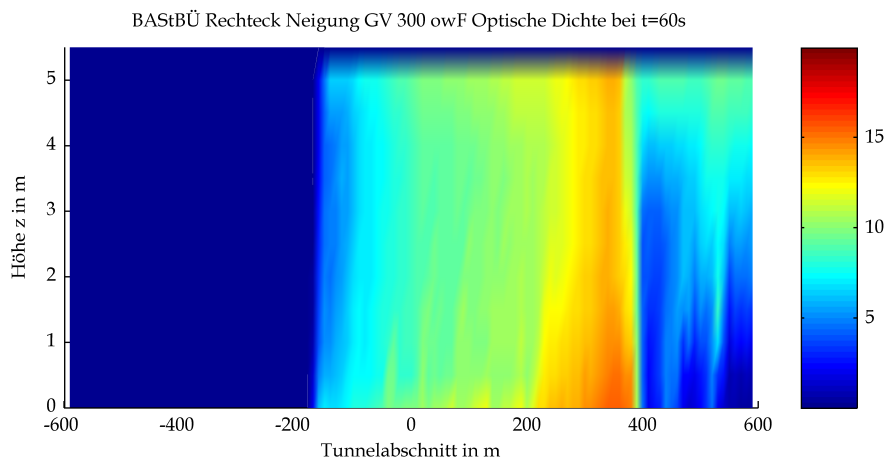


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlenmonoxidgehalte

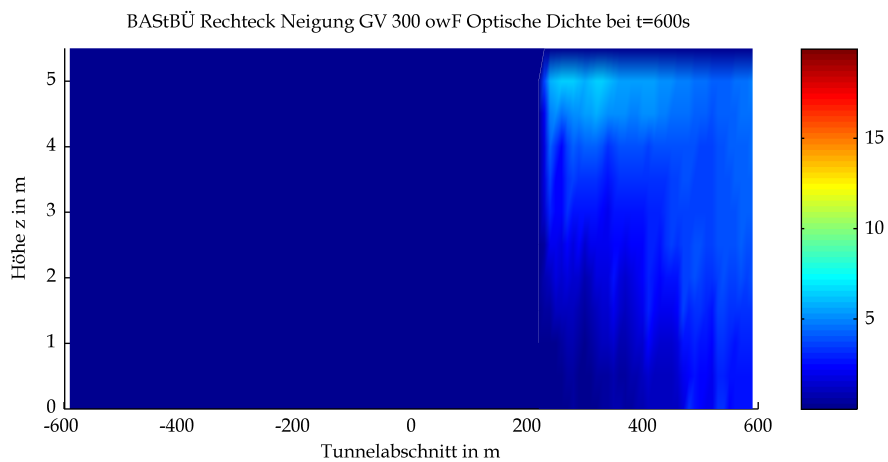
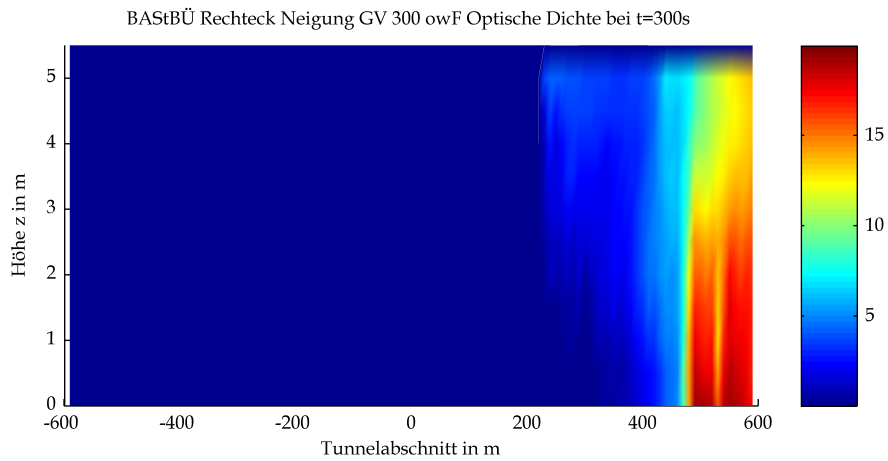
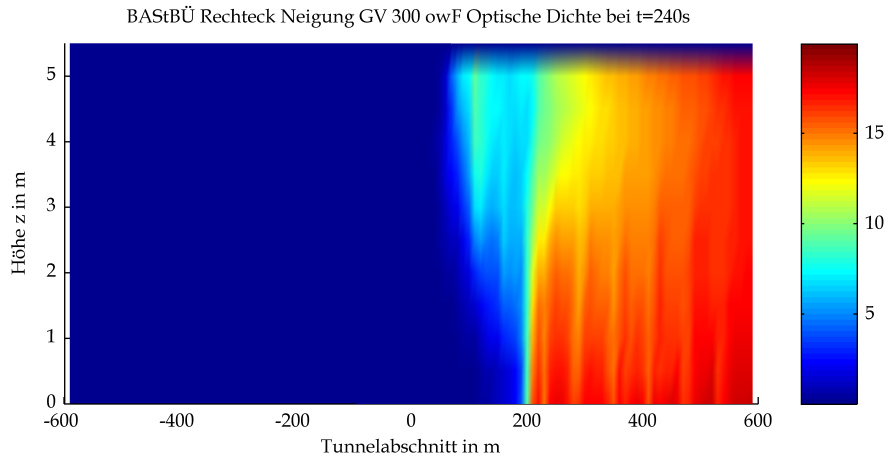


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Kohlenmonoxidgehalte

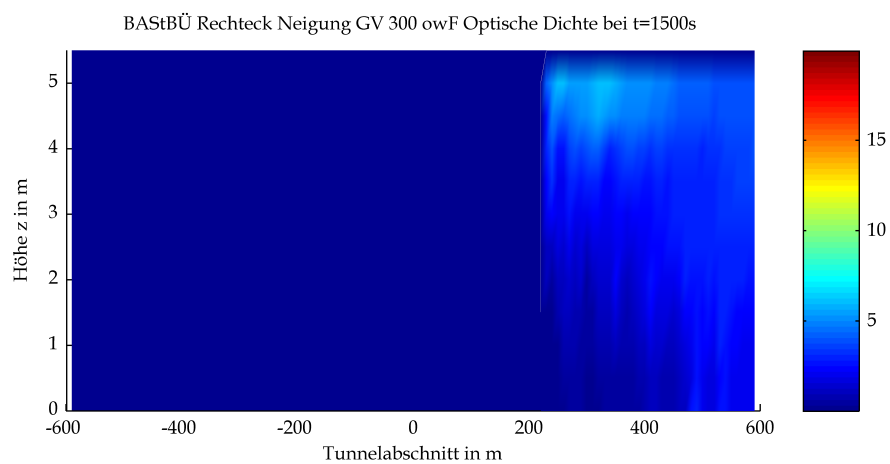
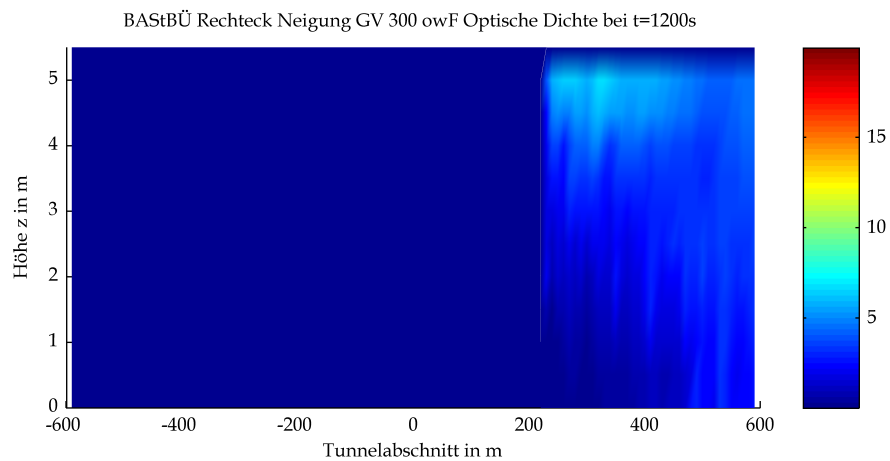
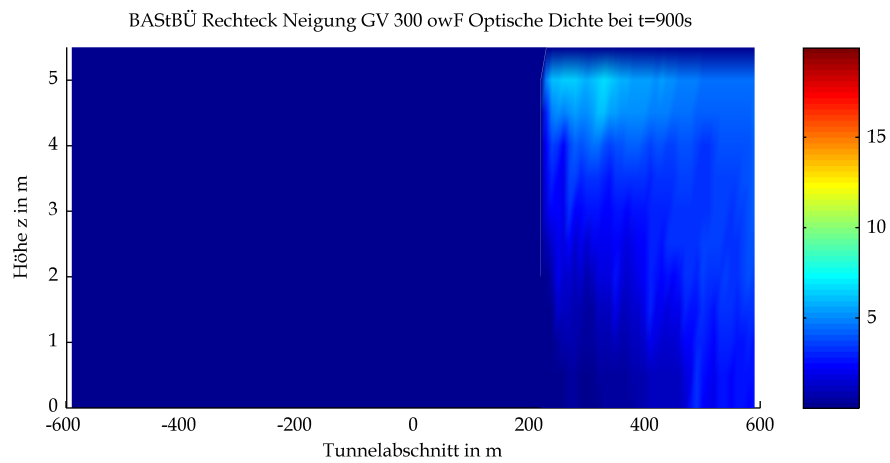
8 Optische Dichte



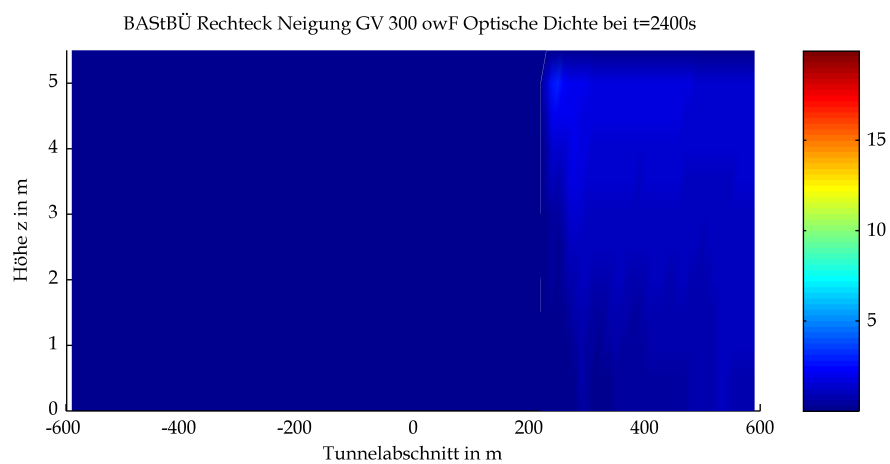
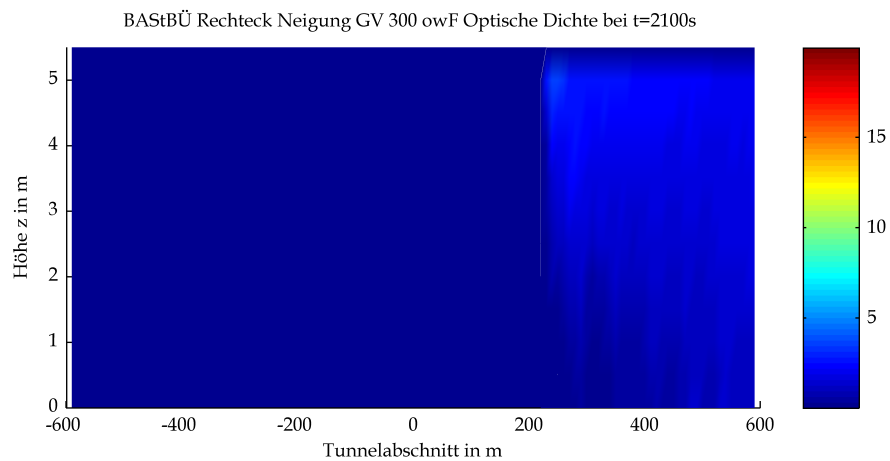
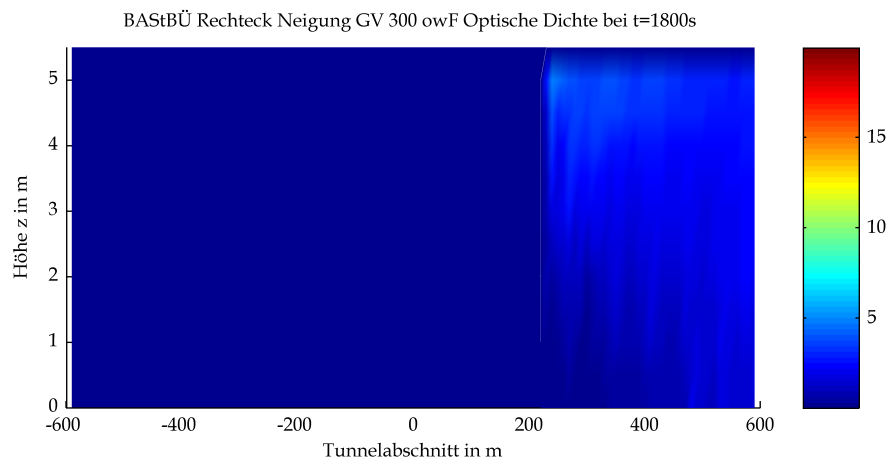
Mittels CFD-Berechnung ermittelte optische Dichten



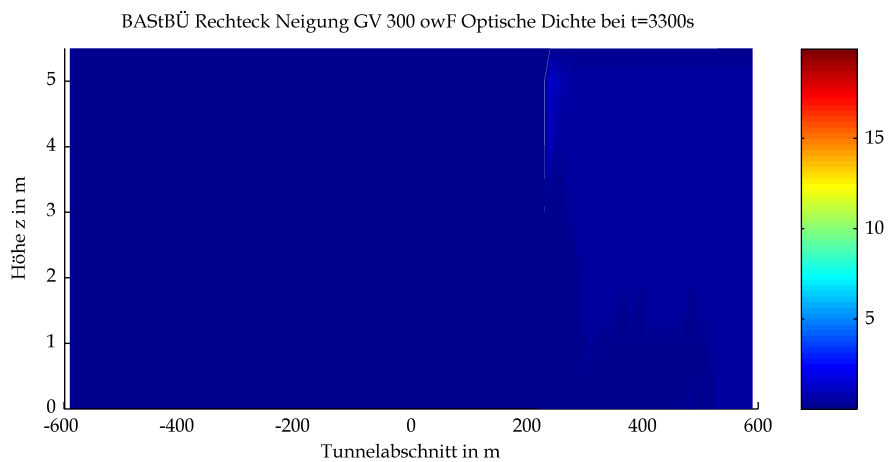
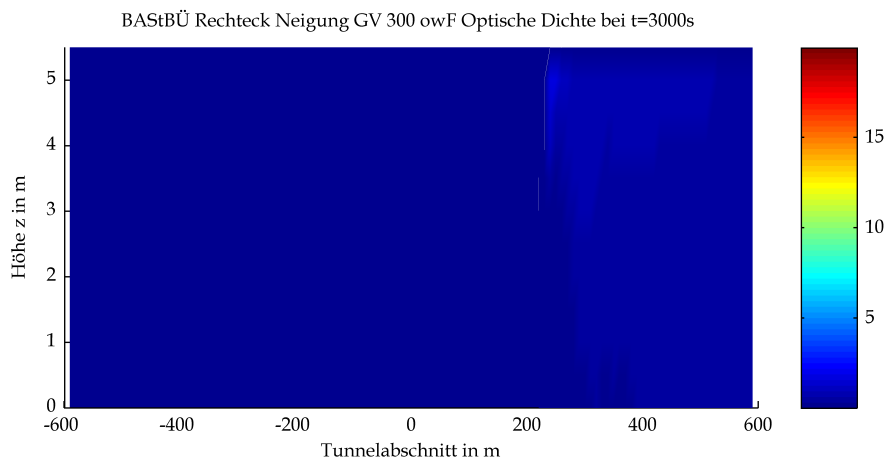
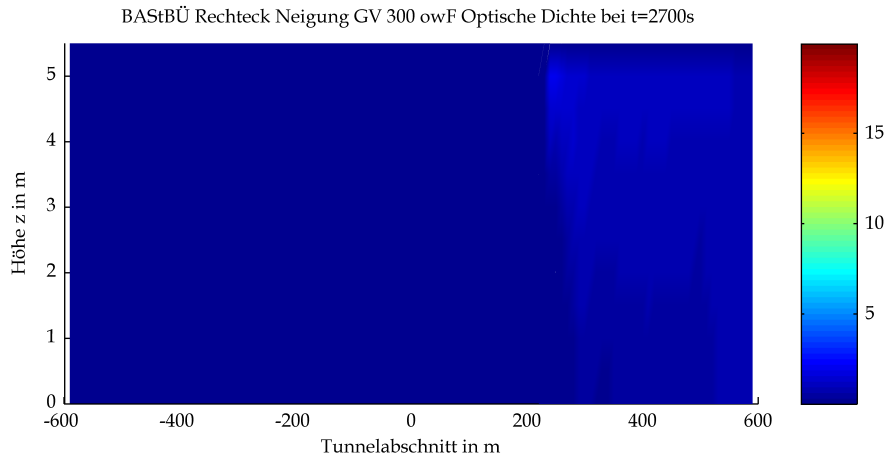
Mittels CFD-Berechnung ermittelte optische Dichten



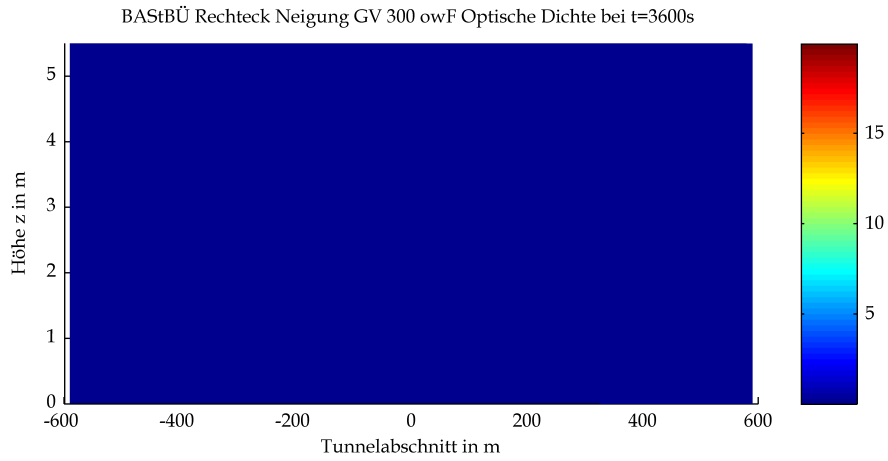
Mittels CFD-Berechnung ermittelte optische Dichten



Mittels CFD-Berechnung ermittelte optische Dichten

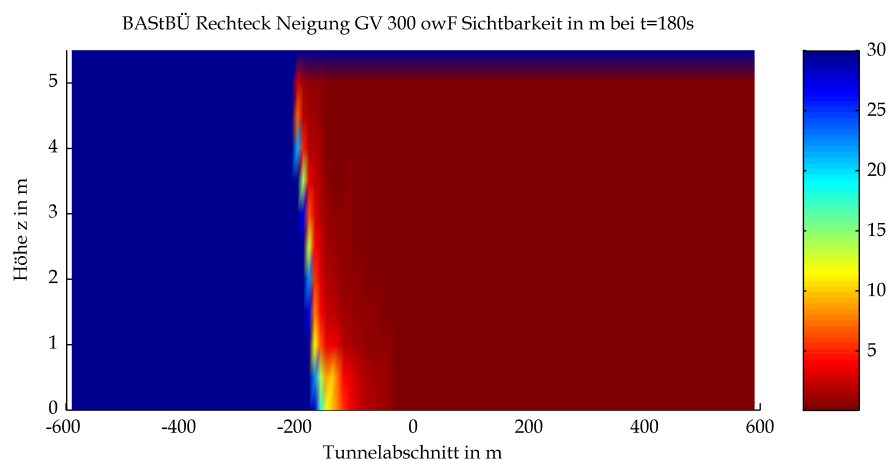
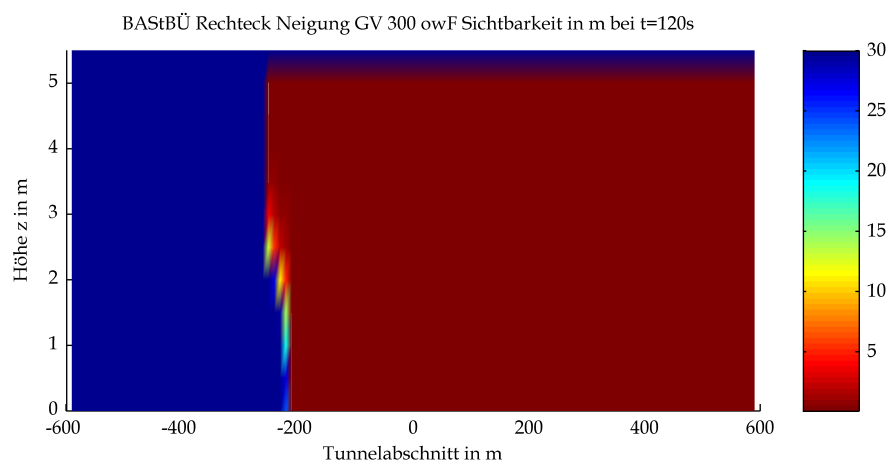
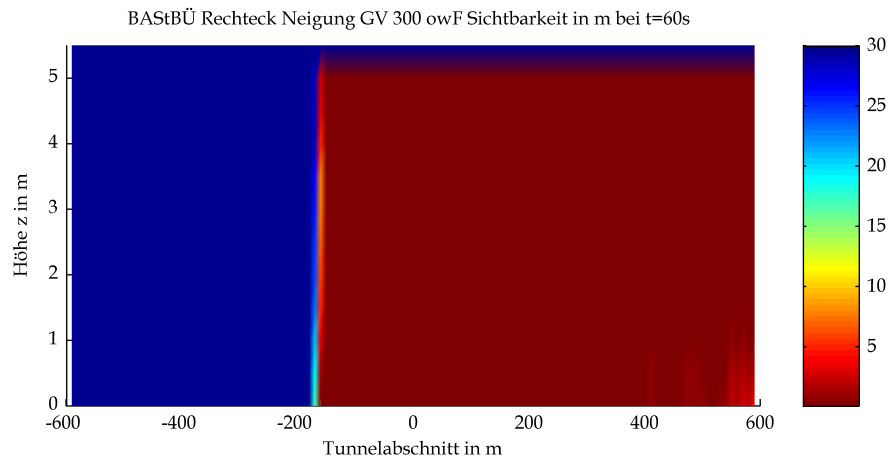


Mittels CFD-Berechnung ermittelte optische Dichten

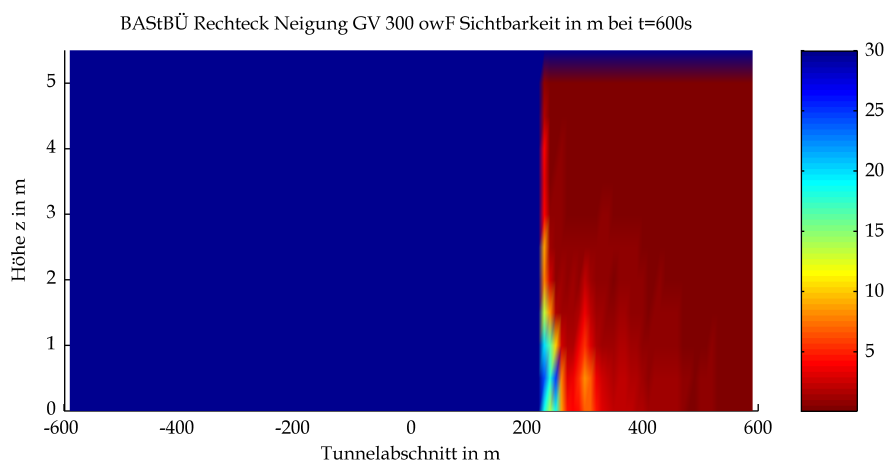
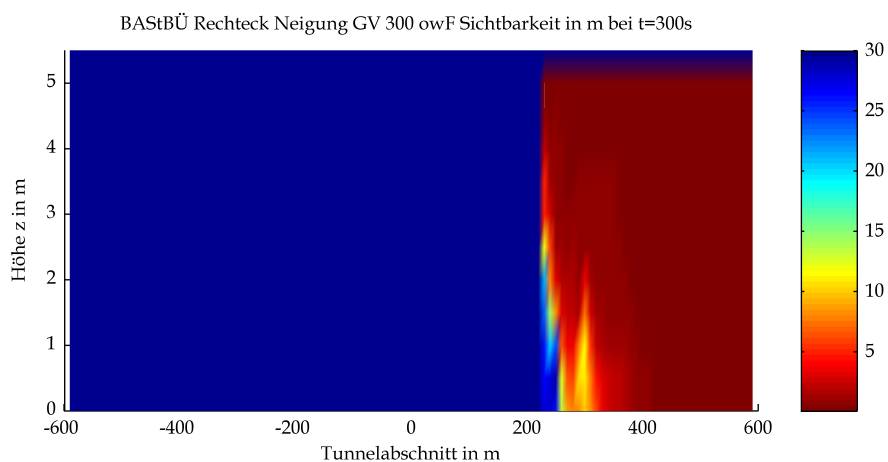
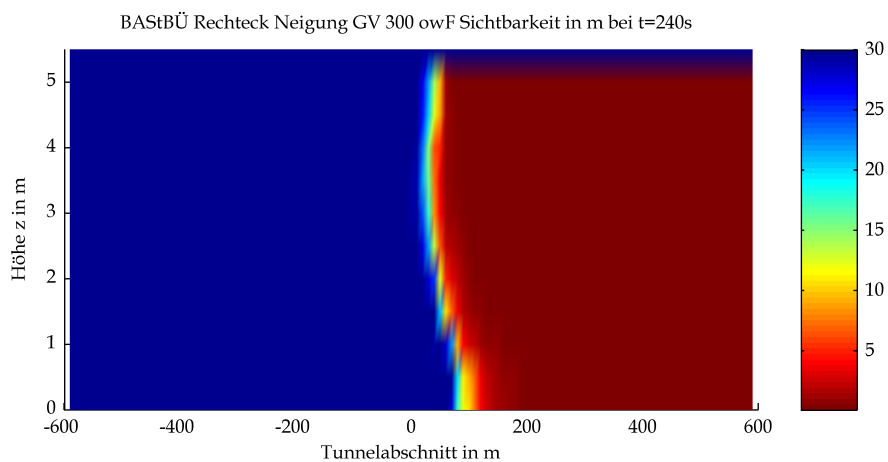


Mittels CFD-Berechnung ermittelte optische Dichten

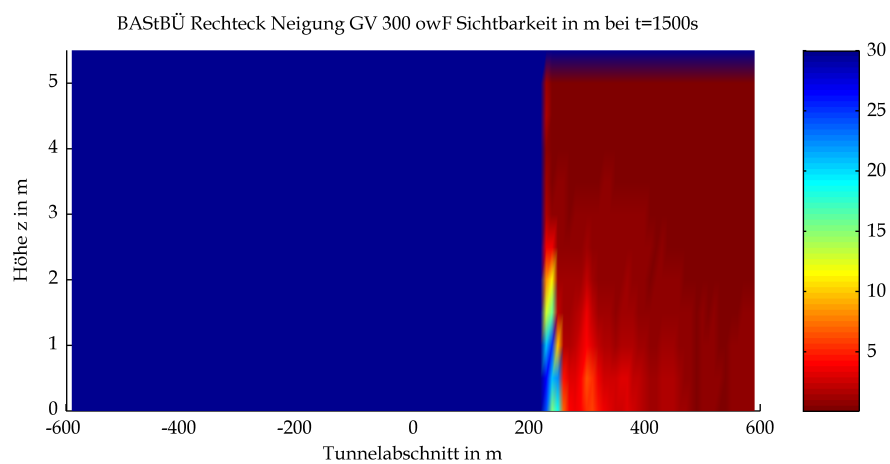
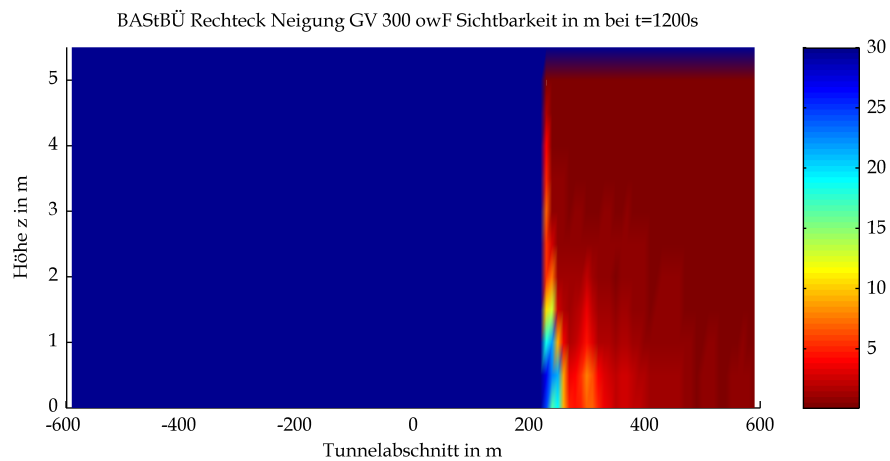
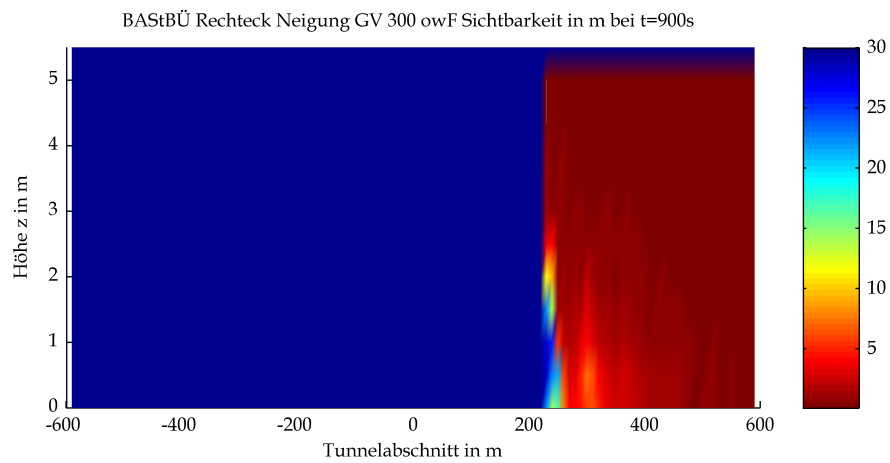
9 Sichtweiten



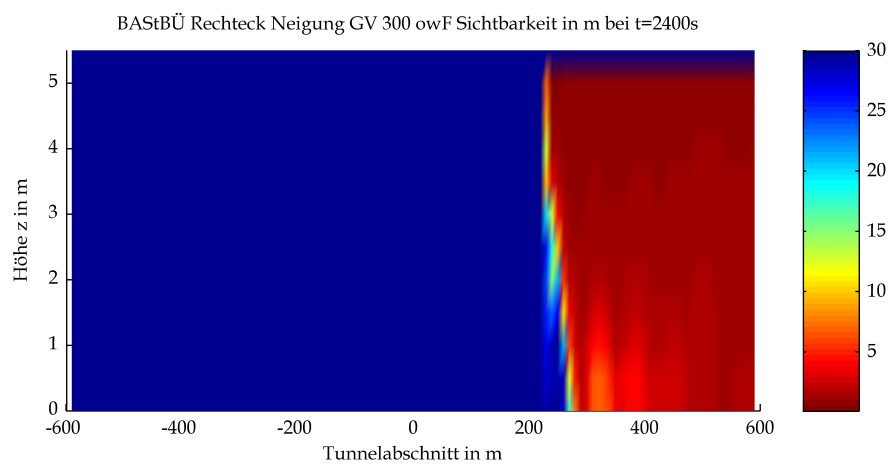
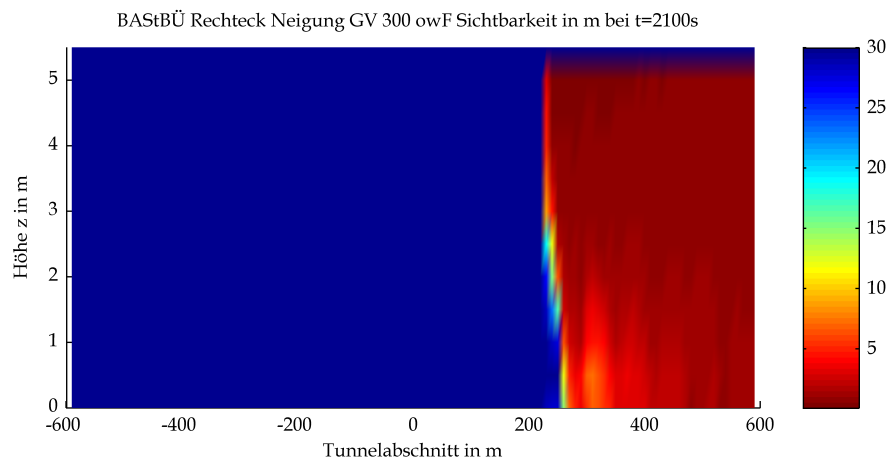
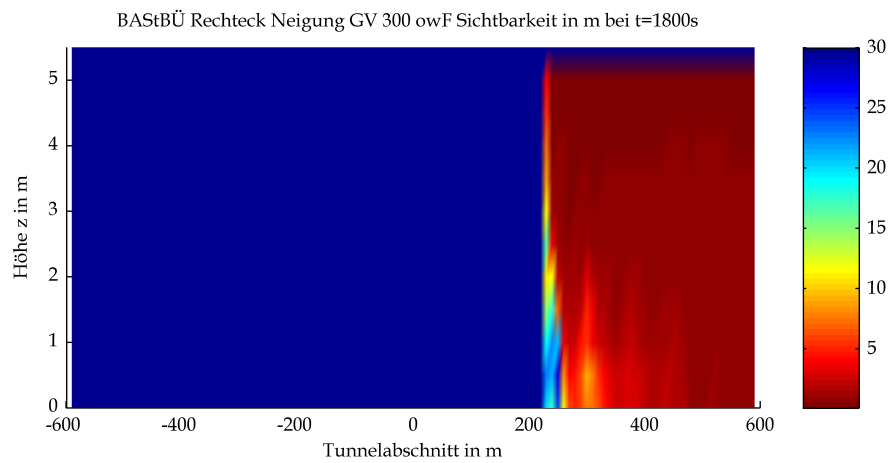
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sichtweiten



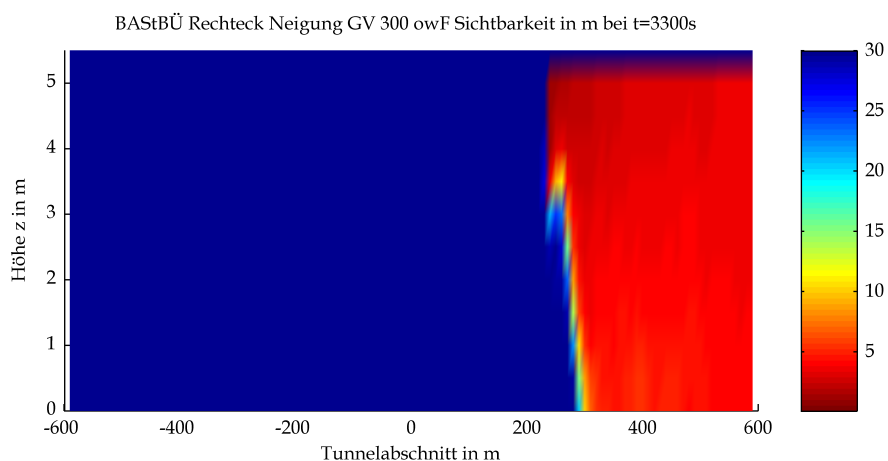
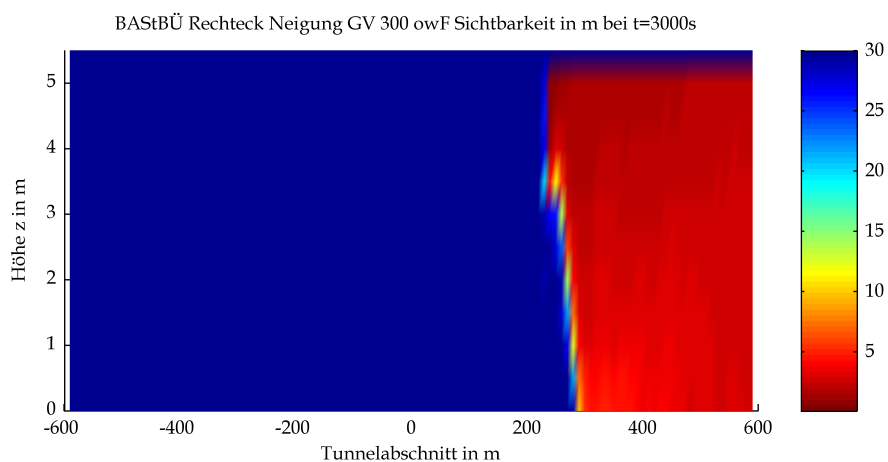
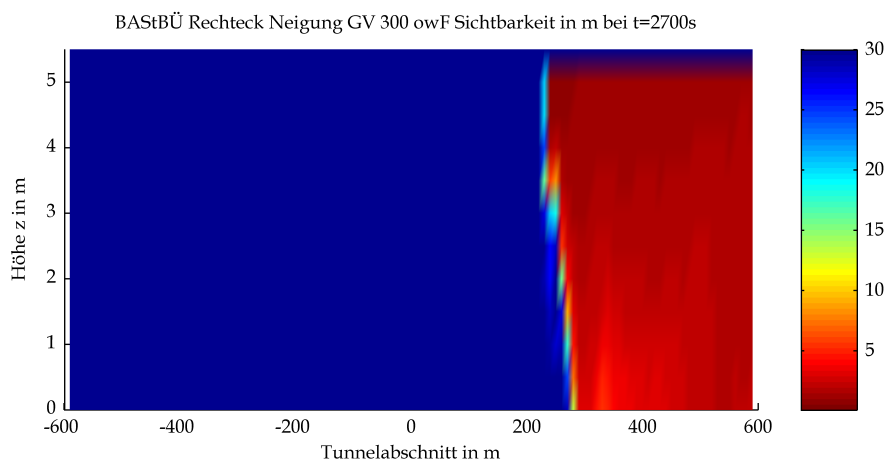
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sichtweiten



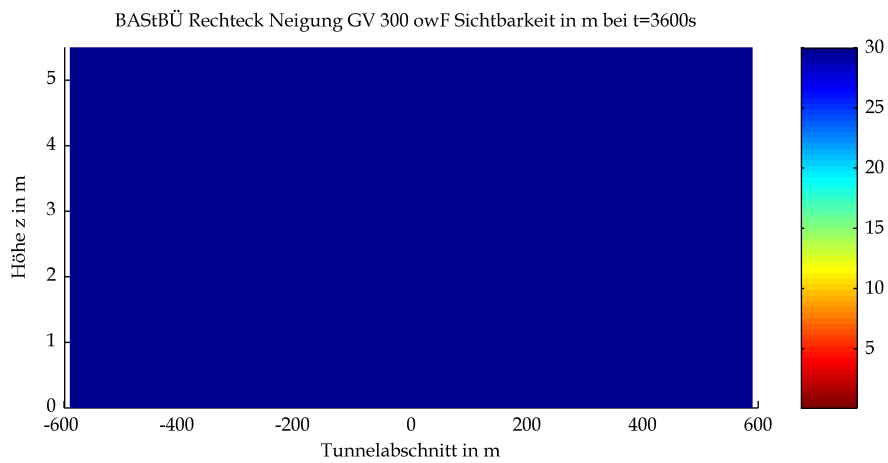
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sichtweiten



Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sichtweiten

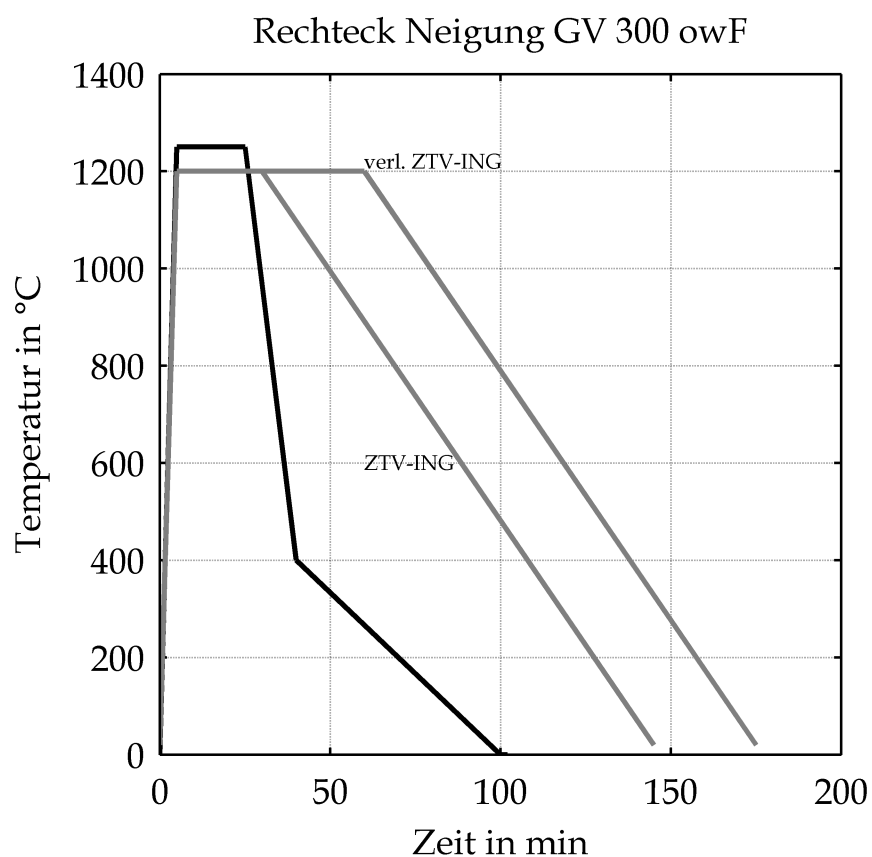


Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sichtweiten



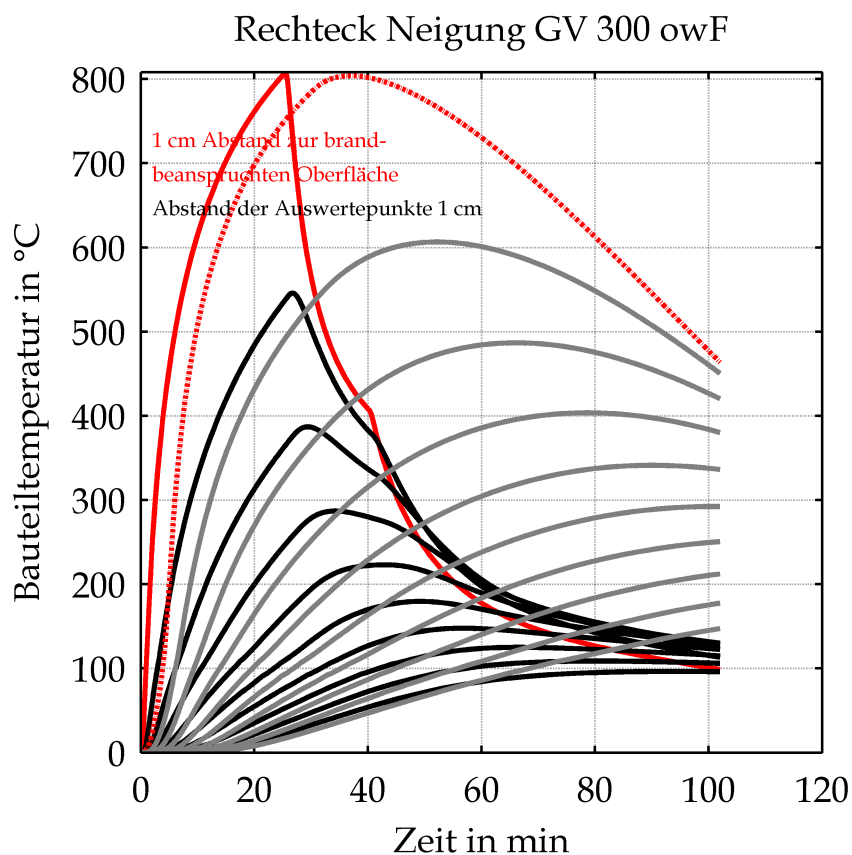
Mittels CFD-Berechnung ermittelte Sichtweiten

IV Bewerteter Temperatur-Zeit-Verlauf



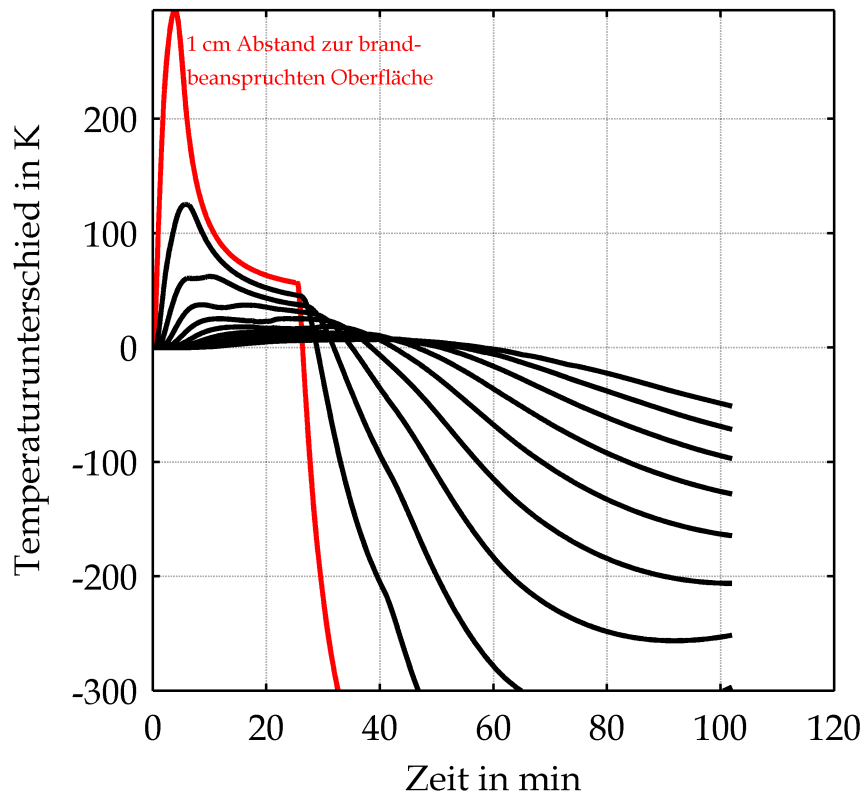
Bewerteter Temperatur-Zeit-Verlauf unter Berücksichtigung der Ventilationsbedingungen bzw. der Sauerstoffversorgung (schwarz) sowie Temperatur-Zeit-Verlauf nach ZTV-ING und RWS-Kurve (beide grau)

V Durchwärmungsverhalten



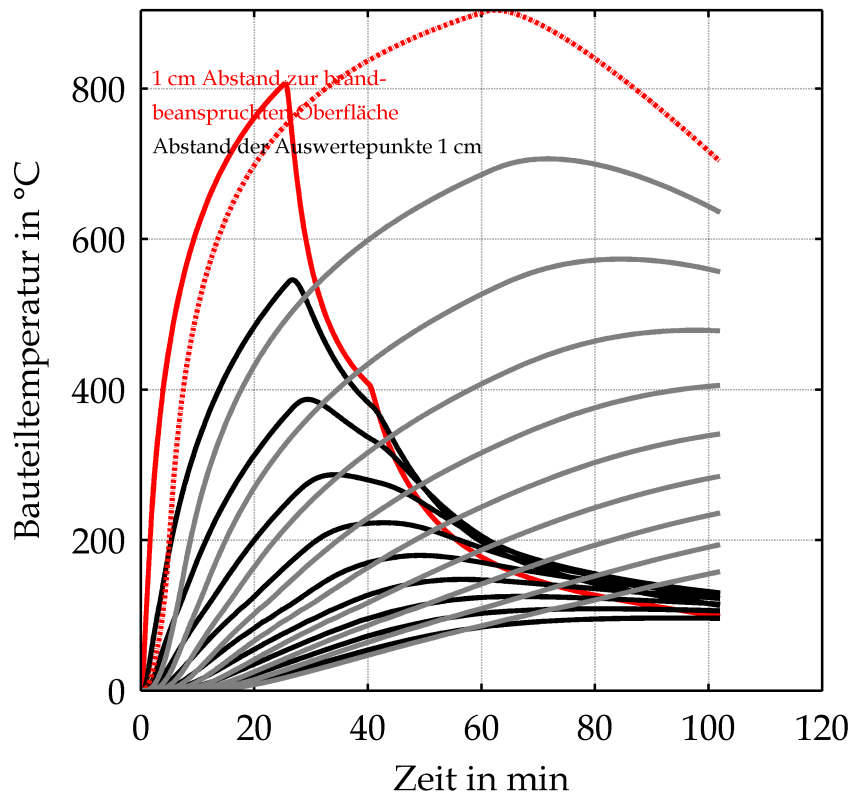
Bauteiltemperaturen in Abhängigkeit von der Zeit und dem Abstand zur Bauteiloberfläche für den bewerteten Temperatur-Zeit-Verlauf (rot und schwarz) und infolge ZTV-ING-Temperatur-Zeit-Kurve (rot gestrichelt, grau)

Rechteck Neigung GV 300 owF



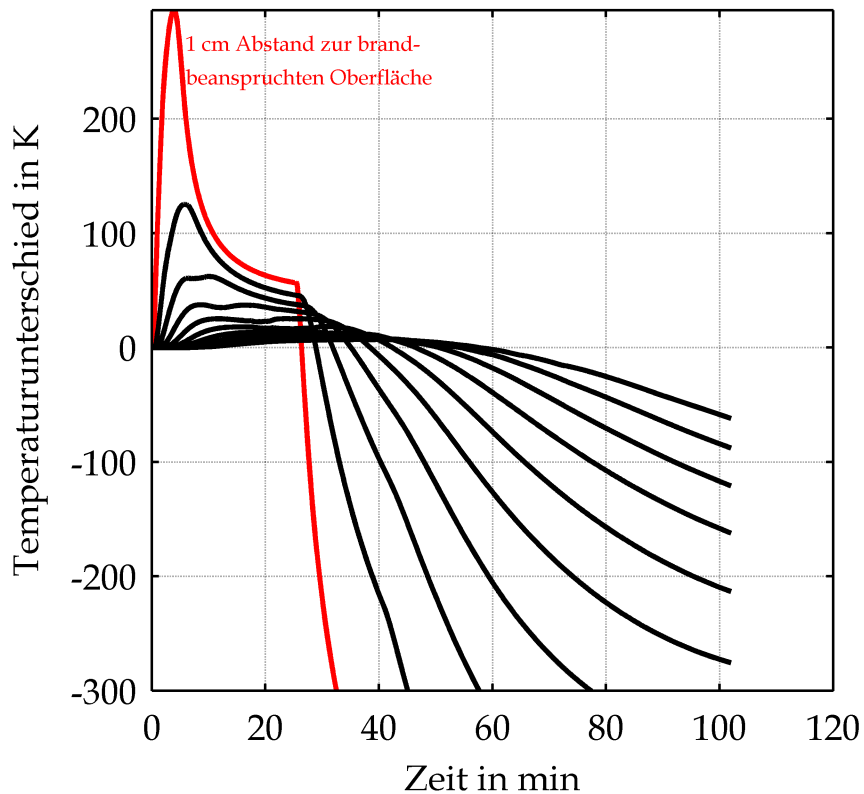
Temperaturdifferenz in Abhängigkeit von der Zeit und dem Abstand zur Bauteiloberfläche zwischen den Bauteiltemperaturen infolge des bewerteten Temperatur-Zeit-Verlauf und der ZTV-ING-Temperatur-Zeit-Kurve

Rechteck Neigung GV 300 owF



Bauteiltemperaturen in Abhängigkeit von der Zeit und dem Abstand zur Bauteiloberfläche für den bewerteten Temperatur-Zeit-Verlauf (rot und schwarz) und infolge verlängerter ZTV-ING-Temperatur-Zeit-Kurve (rot gestrichelt, grau)

Rechteck Neigung GV 300 owF



Temperaturdifferenz in Abhängigkeit von der Zeit und dem Abstand zur Bauteiloberfläche zwischen den Bauteiltemperaturen infolge des bewerteten Temperatur-Zeit-Verlauf und der verlängerten ZTV-ING-Temperatur-Zeit-Kurve