

# Simulation von Bränden in Parkgaragen

Autor(en): **Fontana, Mario**

Objektyp: **Article**

Zeitschrift: **Schweizer Ingenieur und Architekt**

Band (Jahr): **106 (1988)**

Heft 51-52

PDF erstellt am: **25.09.2024**

Persistenter Link: <https://doi.org/10.5169/seals-85869>

## **Nutzungsbedingungen**

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern.

Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.

Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

## **Haftungsausschluss**

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

# Simulation von Bränden in Parkgaragen

Im August 1988 wurde eine neue VKF-Wegleitung [3] über Parkhäuser und Einstellräume in Kraft gesetzt. Im Rahmen der Bearbeitung dieser Wegleitung stellten sich zwei grundlegende Fragen:

**Welchen Feuerwiderstand soll die Konstruktion von geschlossenen Parkhäusern und Einstellräumen aufweisen, um bei Bränden keinen Einsturz befürchten zu müssen?**

**Wie gross müssen die unverschliessbaren Öffnungen eines Parkhauses sein, damit keine ernsthafte Gefährdung der Tragkonstruktion während eines Fahrzeugbrandes zu erwarten ist?**

Neben den aus Versuchen gewonnenen Erkenntnissen wurden zur Beantwortung dieser Fragen auch Computerprogramme [4] eingesetzt. Diese Programme simulieren den Brandverlauf unter Berücksichtigung der wesentlichen Einflussgrössen wie Brandlast und Abbrand, Lüftungsverhältnisse, Raumgrössen und der thermischen Eigenschaften der Umfassungsbauteile [5]. Sie berechnen daraus den Temperaturverlauf während eines Brandes. Aus der zeitlichen Temperaturbeanspruchung kann so dann die schädigende Einwirkung des Feuers auf die Konstruktion bestimmt werden [6].

## Auswirkungen von Fahrzeugbränden

Aufgrund von Versuchen [1] und Beobachtungen [2] von Bränden in Parkgaragen darf man schliessen, dass nur in un-

VON MARIO FONTANA,  
WINTERTHUR

mittelbarer Umgebung des Brandherdes hohe Temperaturen entstehen.

Bei offenen oder halboffenen Parkhäusern erfolgt, bedingt durch den grossen Luftaustausch und die Strahlung, eine starke Abkühlung. Es sind deshalb in offenen Parkgaragen keine die Tragkonstruktion gefährdenden Schäden zu erwarten.

Bei geschlossenen Parkhäusern liegen nur beschränkte Öffnungsquerschnitte vor, die Abkühlung infolge kalter Zuluft ist weniger wirksam, und die Konstruktion wird verstärkt hohen Temperaturen ausgesetzt.

## Wahl der Brandmodelle

Bei Brandsimulationen werden nicht einzelne Naturbrände nachgerechnet, welche sich je nach den gerade herrschenden Bedingungen (offene/geschlossene Türen, volles/leeres Parkhaus usw.) rein zufällig entwickeln. Es gilt vielmehr die Randbedingungen (ähnlich wie in der Statik) zu ungünstigen, aber dennoch realistischen Kombinationen zusammenzufassen. Die auf

dieser Basis berechneten Modellbrände bilden eine Umhüllende zu den Naturbrandverläufen und decken somit auch schlimme Naturbrände ab (Bild 1).

## Brandbelastungen und Brandverläufe in Parkgaragen

Versuche zeigten [7, 8], dass ein Übergreifen eines Fahrzeugbrandes auf ein geschlossenes Nachbarfahrzeug in der Regel ausfliessendes Benzin voraussetzt. Die Inbrandsetzung vollzieht sich dabei langsam (etwa 10 bis 30 Minuten). Aus den Versuchen ergibt sich je nach Typ und Grösse des Fahrzeuges eine Branddauer von 20 bis 80 Minuten, die Phase maximaler Temperaturentwicklung ( $>600^{\circ}\text{C}$ ) ist jedoch auf 5 bis 10 Minuten beschränkt. Es ist daher wenig wahrscheinlich, dass mehr als ein Fahrzeug und seine beiden Nachbarfahrzeuge sich gleichzeitig in der Vollbrandphase befinden. Den Berechnungen wurden sicherheitshalber dennoch das gleichzeitige Abbrennen von 5 Fahrzeugen zugrunde gelegt.

In offenen Garagen und in grossräumigen geschlossenen Einstellhallen ist ausreichend Sauerstoff für einen raschen Abbrand mehrerer Wagen vorhanden. Für diese Verhältnisse wurde den Berechnungen ein sehr heftiger Brand mit einer unwahrscheinlich kurzen Branddauer von nur 10 Minuten zugrunde gelegt. In geschlossenen Parkhallen mit guter Lüftung wurde der Abbrand zu 20 Minuten, bei schlechter Ventilation mit beschränkter Sauerstoffzufuhr zu 40 Minuten festgelegt.

Die Brandlast pro Fahrzeug beträgt 5800 MJ und setzt sich zusammen aus Kunststoffen, Polstermaterialien, Gum-

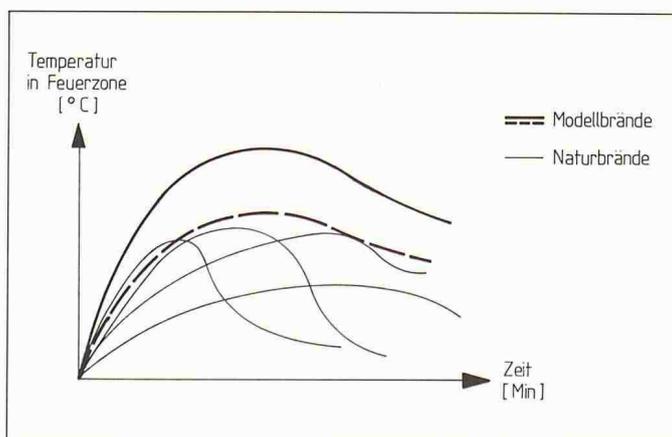


Bild 1. Für die Festlegung des Brandwiderstandes einer Konstruktion werden die Randbedingungen zu einem Modellbrand kombiniert, welcher die möglichen Naturbrände abdeckt

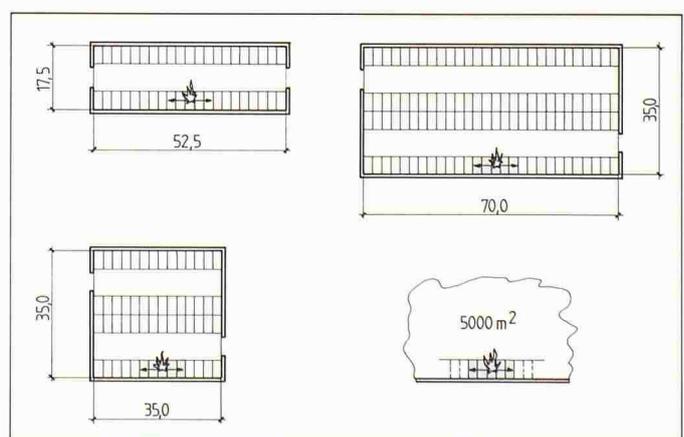


Bild 2. Die Parameterstudie über die Brandbeanspruchung von geschlossenen Parkgaragen untersuchte Parkhäuser mit 42, 56 und 112 Parkplätzen sowie eine Grossraumhalle von 5000 m<sup>2</sup> Grundfläche

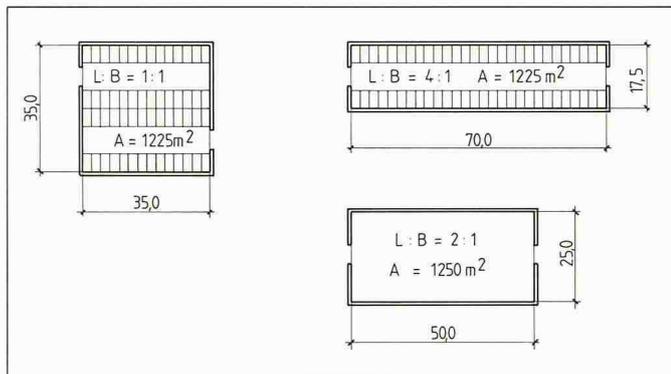


Bild 3. Die Parameterstudie für offen gebaute Parkhäuser umfasst neben den in Bild 2 dargestellten Grundrissen auch 3 Parkhäuser mit etwa gleicher Grundrissfläche, aber unterschiedlicher Geometrie

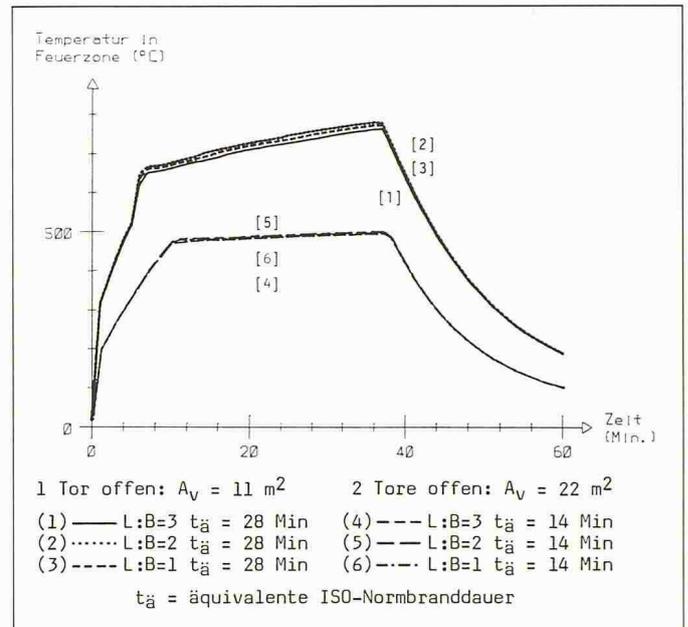


Bild 4. Einfluss der Anzahl geöffneter Tore auf die Brandraumtemperatur für geschlossene mittelgrosse Parkhäuser

mi, Öl und 40 l Benzin. Die Berechnungen basieren auf einer vollständigen Verbrennung und Energieentwicklung, obwohl in Wirklichkeit nie alles brennbare Material verbrennt und ein Anteil der Pyrolysegase unverbrannt dem Brandraum entweicht. Diese Annahme ist ein zusätzlicher Sicherheitsfaktor für die Berechnungen.

Grossraumhalle mit 5000 m<sup>2</sup> Grundrissfläche untersucht (Bild 2).

Die Belüftung erfolgt über die Ein- und Ausfahrtöffnung von je 5×2,2 m wobei eines oder beide Tore offen stehen kann. In der Grossraumhalle gestattet das grosse vorhandene Luftvolumen den schnellen Abbrand der Wagen.

Längen-zu-Breiten-Verhältnissen von 1:1, 1:2, 1:4 und gleicher Grundrissfläche den Einfluss der Raumgeometrie auf die Brandraumtemperaturen (Bild 3).

Die Belüftung erfolgt durch Wandöffnungen mit einer Grösse von 15 bis 25% der totalen Wandflächen.

**Brandraummodelle für geschlossene Parkhäuser**

Für die Simulationstudie wurden drei Parkhäuser mit Längen-zu-Breiten-Verhältnissen von 1:1, 1:2, 1:3 und eine

**Brandräume für offene Parkhäuser**

Neben Berechnungen an den in Bild 2 dargestellten Parkhäusern zeigt eine Parameterstudie an 3 Parkhäusern mit

**Berechnete Brandraumtemperaturen bei Fahrzeugbränden**

Die Berechnungsergebnisse für geschlossene Parkhäuser zeigen den starken Einfluss der Ventilation auf die

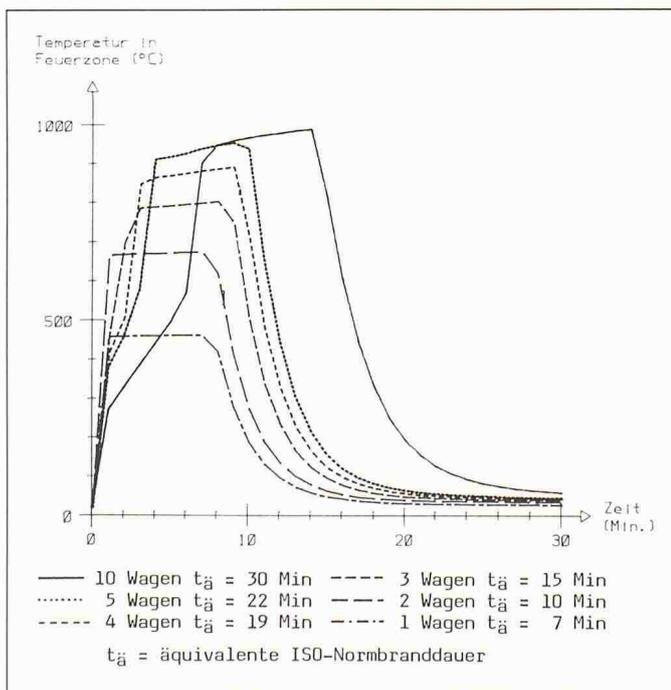


Bild 5. Temperaturverlauf beim heftigen Abbrand von 1 bis 10 Fahrzeugen in einem grossräumigen Parkhaus

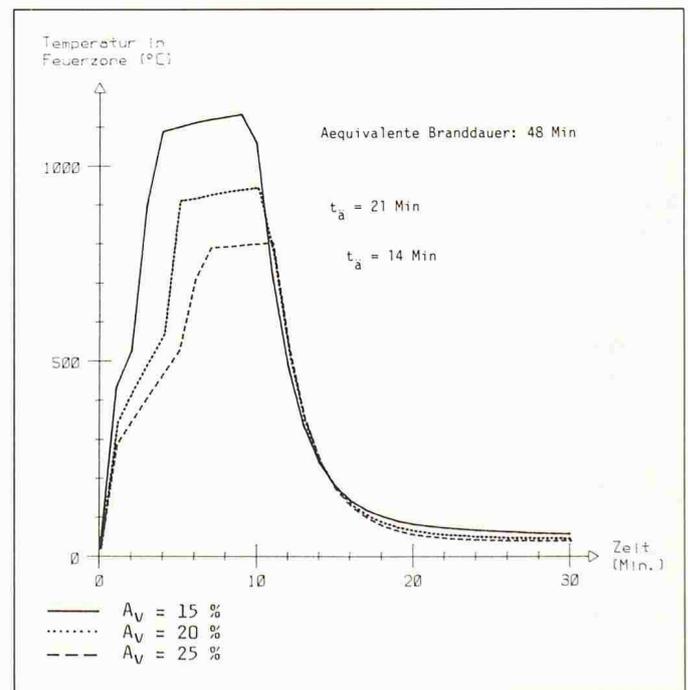


Bild 6. Temperaturverlauf bei Wandöffnungen von 15 bis 25% der totalen Wandfläche. Infolge der besseren Zufuhr kalter Luft sinkt die maximale Brandraumtemperatur mit zunehmender Wandöffnungsfläche

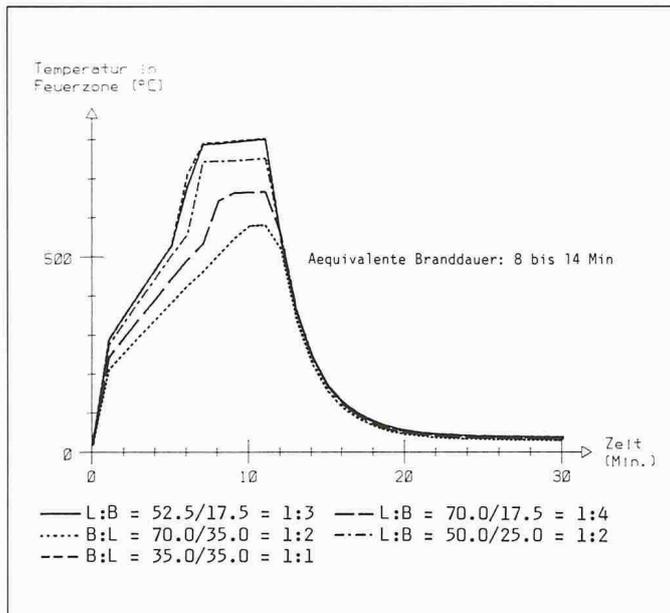


Bild 7. Einfluss der Raumgröße und Raumgeometrie auf den Temperaturverlauf bei einer Wandöffnung von 25% der totalen Wandfläche. Die Raumgeometrie ist nicht entscheidend für den notwendigen Feuerwiderstand

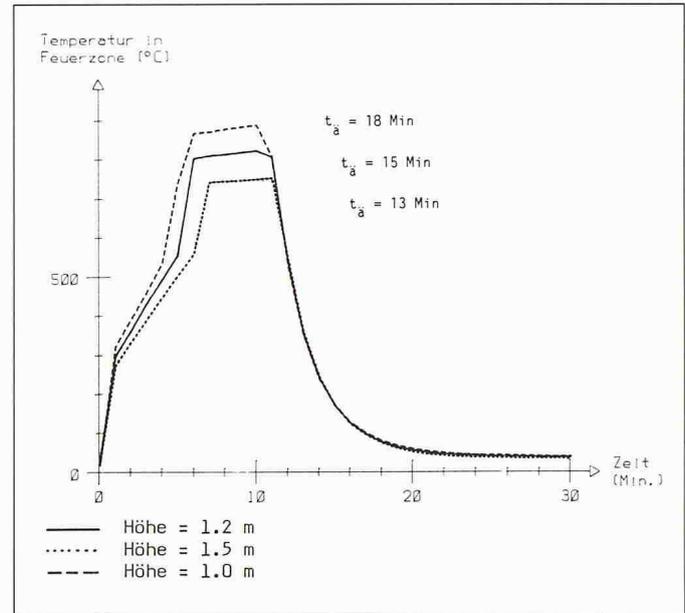


Bild 8. Einfluss der Öffnungshöhe auf die Brandraumtemperatur. Hohe Öffnungen verbessern die Lüftungsverhältnisse und führen zu tieferen Temperaturen

Temperaturentwicklung. Brennen 5 Wagen gleichzeitig während 40 Minuten vollständig ab, so liegt bei 2 offenen Toren die Temperatur rund 275 °C tiefer als bei nur einem geöffneten Tor (Bild 4).

Für die vollständige Verbrennung eines Wagens sind rund 2400 m<sup>3</sup> Luft erforderlich, d.h. damit ein Wagen ohne äussere Luftzufuhr rasch abbrennen kann, braucht es rund 1000 m<sup>2</sup> Geschossfläche.

In einer Grossraumhalle wurde der Abbrand von 1 bis 10 Wagen mit extrem rascher Feuerausbreitung und nur 10 Minuten Branddauer pro Wagen untersucht. Die äquivalente Branddauer war 7 bis 30 Minuten. Die äquivalente Branddauer ist die Zeit, welche unter ISO-Normbrand nötig wäre, um ein

Stahlprofil auf die im Brand erreichte Maximaltemperatur zu erwärmen (Bild 5).

In halboffenen oder offenen Parkhäusern beeinflusst die Grösse der Wandöffnungsflächen entscheidend den Temperaturverlauf und damit die Bauteilbeanspruchung.

Der Einfluss der Raumgröße, der Raumgeometrie und der Höhe der Wandöffnungen ist deutlich erkennbar. Grosse Räume und hohe Wandöffnungen wirken sich günstiger aus (Bilder 6, 7 und 8).

### Schlussfolgerungen

In geschlossenen, als reine Parkgarage genutzten Räumen ergeben die möglichen

Brandverhältnisse Bauteilbeanspruchungen, die einem Normbrand von etwa 30 Minuten entsprechen. Ein Brandwiderstand der Bauteile von F30 kann als ausreichend betrachtet werden. Selbst die Berechnung von Bränden in Grossraumhallen mit bis zu 10 brennenden Wagen zeigte keine höheren Beanspruchungen.

Offene Parkhäuser können ohne besondere Anforderungen an die Tragkonstruktion ausgeführt werden, falls die unverschliessbaren Wandöffnungen bezogen auf die totale Wandfläche mindestens 25% betragen. Die Verteilung der Wandöffnungen muss möglichst gleichmässig über die Wände erfolgen. Bei sehr kleinen Hallen sind die Öffnungen eher grosszügig zu bemessen.

In Parkhäusern mit privater Nutzung wird die Brandlast meist durch Lagerung von diversen Gütern wesentlich erhöht. Hiezu gehören beispielsweise Autoteile, Sportgeräte, Gestelle usw. Die Brände in solchen Hallen können, sofern genügend Luft für einen Grossbrand vorhanden ist, zu längeren thermischen Belastungen der Konstruktion führen. Für solche Fälle werden höhere Brandwiderstände verlangt, sofern nicht günstigere Verhältnisse mittels Simulationsberechnungen nachgewiesen werden können.

Adresse des Verfassers: M. Fontana, Dr. sc. techn./dipl. Ing. ETH/SIA, Geilinger AG, Departement Stahlbau, Abt. Brandsicheres Bauen, Scheideggstr. 30, 8401 Winterthur.

### Literatur

- [1] E. G. Butcher u.a.: Fire and Carpark buildings. Fire Note Nr. 10, Ministry for Technology and Fire Offices' Committee J.F.R.O., London, 1968
- [2] American Iron and Steel Institute: Fire Protection through modern Building Codes, 5th Edition, Washington, 1981
- [3] J.P. Favre: Neue Brandschutzvorschriften in der Schweiz, Schweizer Ingenieur und Architekt, Heft 49, Zürich 1988
- [4] Unveröffentlichter Bericht der Geilinger AG z.H. der Gebäudeversicherungen Bern und Zürich: Simulation von Bränden in Parkhäusern - Vorbericht November 85 - Schlussbericht März 1987 - Ergänzende Fassung Juni 1987
- [5] S. Bryl, T. Frangi, U. Schneider: Simulation von Modellbränden in Räumen, alternative Methoden zur Beurteilung von Brandschutzmassnahmen. Schweizer Ingenieur und Architekt, Heft 15, Zürich 1987
- [6] SIA-Dokumentation 82: «Feuerwiderstand von Bauteilen aus Stahl», Schweizerischer Ingenieur- und Architekten-Verein, Zürich 1984
- [7] W. G. Peissard: Das Brandrisiko in Parkgaragen, Schweizer Ingenieur und Architekt, Heft 41, Zürich 1974
- [8] I. D. Bennetts u.a.: Fire and Unprotected Steel in Closed Carports, BHP Steel International, Melbourne 1988