

Stationäre automatische Wassernebellöschanlagen



Speziallöschdüse für die Erzeugung von Wassernebel im Niederdruckbereich.

Einleitung

Bereits Ende der 80iger/Anfang der 90iger Jahre begann, auch verursacht durch das Verbot von Halon als Löschmittel, eine verstärkte Suche nach effektiven Löschmitteln und Löschmethoden, verbunden mit einer möglichst hohen Personensicherheit.

Eine Möglichkeit bestand darin, die Effektivität der Brandbekämpfung unter Ausnutzung des Löschmittels Wasser zu erhöhen. Dazu wurde eine Idee aus den 20iger Jahren unseres Jahrhunderts aufgegriffen: Feinste Zerteilung des Wassers in diffuse Löschmittelstrahlen durch spezielle technische Erzeugungsverfahren. Ziel dieser Verfahren ist die Erzeugung großer spezifischer Löschwasseroberflächen zur besseren Ausnutzung der möglichen Löscheffekte. Abhängigkeiten wie die Druckstufe des Wassers, Kühlung, Verdampfung in Form einer Inertisierung, Trennung, Verdünnung und Antikatalyse sind dabei zu berücksichtigen. Die Ausbildung dieser Löscheffekte in Synergie mit der Wechselwirkung zwischen dem erzeugten Löschmittelstrahl und der aufsteigenden Flammensäule/Heißgasströmung des Brandherdes führen zu einer Verbesserung der Löschwirkung und oft sogar zu einer Reduzierung der Löschzeiten.

Stand der Löschanlagentechnik

Die Erarbeitung gemeinsamer wissenschaftlicher Grundlagen für eine risikogerechte Dimensionierung und Gestaltung stationärer automatischer Wassernebellöschanlagen für die unterschiedlichen Betriebsnenndruckbereiche steht noch am Anfangspunkt und bedingt im ersten Ansatz eine Analyse des heute erreichten technischen Niveaus.

Der Einsatz einer bestimmten Düsenart und damit spezifischer Düsenleistungsparameter, wie Tropfengrößenverteilung des Strahles, Tropfenschwarmdichte, Sprühwinkel, Sprühprojektion, führt zwangsläufig zu unterschiedlichen Dimensionierungsgrundsätzen und damit zu Löschanlagengestaltungen einschließlich Gesamtbrandschutzkonzepten. Die vom Löschanlagenbetreiber eindeutig zu definierenden Schutzziele wie Brandlöschung, Brandkontrolle, Brandsperre, Rauchgas- und Wärmebindung sowie weitere brandspezifische Einflußfaktoren sind dabei zu beachten. Dies erfordert, da weltweit nichts anderes geregelt ist, die Durchführung umfangreicher Löschversuche für spezifische Anwendungen als Objekt-, Raum- oder Einrichtungsschutz.

In einer Vielzahl von Löschversuchen an Testobjekten im Maßstab 1:1 konnte die Wirksamkeit der verschiedenen stationären automatischen Löschanlagentechniken im Niederdruck von 4 bar bis 16 bar, im Mitteldruck von 16 bar bis 40 bar und im Hochdruck von 40 bar bis 150 bar für die Erfüllung der verschiedenen Schutzziele nachgewiesen werden.

Dabei zeigten sich Unterschiede in der Ausbildung der verschiedenen Löscheffekte des Wassernebels in den einzelnen Energiebereichen. Nach dem prozentualen Anteil der Ausbildung der verschiedenen Löscheffekte können diese Energiebreiche wie folgt eingeteilt werden:

Bereich 1: Wärmestrom ≤ 400 kW

Bereich 2: Wärmestrom

> 400 ... ≤1000 kW

Bereich 3: Wärmestrom ≥1000 kW

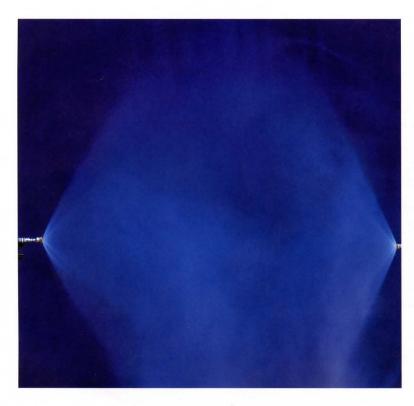
Besonders die beiden Hauptlöscheffekte Kühlung und Verdampfung (lokale Inertisierung) werden in Abhängigkeit vom Wärmestrom unterschiedlich stark ausgebildet. Der Anteil einer lokalen Inertisierung nimmt vom Bereich 1 bis zum Bereich 3 zu.

In den Bereichen 1 und 2 überwiegt der Kühleffekt in der Flammenzone und auf der Brandstoffoberfläche. Durch eine lokale Inertisierung können für kurze Zeit im Bereich 3 Sauerstoffkonzentrationen von 12 .. 14 Vol. % am Brandherd erreicht werden. Für die Brandlöschung in den Bereichen 1 und 2, ohne eine durch einen Brand eintretende Sauerstoffkonzentrationserniedrigung löschen zu können, ist im Löschmittelstrahl eine Mindesttropfendichte von \geq 0,6 l/m^3 zu realisieren.

Mit diesem Wert wird eine Abnahme der Tropfenschwarmdichte durch Impulsabbau während der Brandlöschung mit berücksichtigt. Je höher der Wärmestrom, desto niedriger ist die für eine Erreichung des vorgegebenen Schutzzieles erforderliche Tropfenschwarmdichte.

So können bei Wärmeströmen über 1 MW Tropfenschwarmdichten von 0,3...0,4 l/m³ ausreichend sein. Für eine Dimensionierung der Wassernebellöschanlagen auf die Löschung eines Entstehungsbrandes sind Tropfenschwarmdichten unter 0,6 l/m³ nicht praxisrelevant.

Durch die Ermittlung von Löschintensitäts-/Löschzeit- sowie Löschintensitäts-/Tropfengrößen-Diagrammen konnten in Abhängigkeit von dem im Betriebsnenndruckbereich erzeugten mittleren Tropfendurchmesser im Löschmittelstrahl günstige brandstoffspezifische und schutzzielbezogene Tropfendurchmesser ermittelt werden.



Wassernebel-Löschmittelstrahl

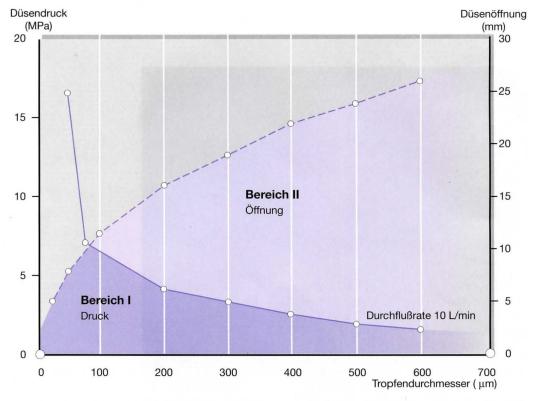
WISSENSCHAFTLICHER BEITRAG

Stellvertretend können genannt werden:

- Tropfen ≤ 150 μm treten ab einem Wärmestrom von ca. 400 kW in Wechselwirkung mit der aufsteigenden Flammensäule / Heiβgasströmung.
- Tropfen > 150 µm treten je nach Höhe des Wärmestromes noch in Wechselwirkung mit der Brandstoffoberfläche,
- die größtmögliche Absorption der Wärmestrahlung erfolgt mit Tropfendurchmessern von > 50 ... ≤ 100 µm,
- Tropfen mit Durchmessern ≤ 50 µm haben einen hohen Anteil der Reflexion der Wärmestrahlung gegenüber einem niedrigeren Absorptionsanteil zur Folge,

- ein Tropfengrößenbereich von 400 ... 600 μm ist für Brandstoffe der Brandklasse A und von 100 ... 350 μm für Brandstoffe der Brandklasse B bzw. Gefahrklasse A und B nach der Verordnung über brennbare Flüssigkeiten (VbF) in bezug auf eine effektive Brandlöschung anzuwenden.
- Tropfen mit einem Durchmesser von ≤ 100 µm sind geeignet zur Löschung von Bränden der Brandklasse C,
- für die Brandlöschung niedrigsiedender Öle und Fette liegt die günstigste Tropfengröße im Bereich von 280 ... 500 μm,
- Brände höher siedender Öle und Fette werden mit Tropfengrößen von 450 ... 600 µm am effektivsten gelöscht.

Abhängigkeit zwischen Düsendruck, Düsenaustrittsöffnung und Tropfendurchmesser für Einstoffdüsen und Zweistoffdüsen.



Bereich I Bereich der Zweistoffdüsen mit Innen- und Außenmischung nach dem Druckprinzip.

Bereich II Bereich der Flüssigkeitsdruckdüsen (Axial- und Tangential Voll- und Hohlkegeldüsen).



Auswahl volumenbezogender Mindestlöschintensitäten in Abhängigkeit von der Brandgefahr und Düsenleistungsparameter für die Feinsprühlöschanlagentechniken.

Parameter	Niederdruck				Mitteldruck	Hochdruck
	Eins	stoff	Zwei	stoff		
Druck	4 8 bar	2 14 bar	3 5 bar Wasser	3,5 5,5 bar Gas	30 40 bar	60 80 bar
Tropfen- größen- bereich	20 200 μm	60 150 μm	5 200 μm		20 200 μm	20 150 μm
Durchfluß- rate	8 65 I/min	11 45 I/min	2,5 20 l/min		3 40 I/min	3 20 I/min
			90 120°			
	90 140°	60 90°	90	. 120°	90 120°	60 90°
winkel	90 140°	Volumenl	öschintensit			
Sprüh- winkel Brand- gefahr		Volumenl	öschintensit			60 90° Hochdruck
winkel Brand-		VolumenI Niede	öschintensit	ät I/ (m³ · min		
winkel Brand- gefahr	Eins 4 8	Volumenl Niede stoff 2 14	öschintensit	ät I/ (m³ · min istoff 3,5 5,5	Mitteldruck 30 40	Hochdruck
Brand- gefahr	4 8 bar	Volumenl Niede stoff 2 14 bar	öschintensit erdruck Zwei 3 5 bar Wasser	ät I/ (m³ · min istoff 3,5 5,5 bar Gas	Mitteldruck 30 40 bar	Hochdruck 60 80 bar
winkel Brand-	4 8 bar 2,50	Volumenl Niede stoff 2 14 bar 1,75	öschintensitä erdruck Zwei 3 5 bar Wasser	ät I/ (m³ · min istoff 3,5 5,5 bar Gas	30 40 bar	60 80 bar

Die Anwendung dieser Erkenntnisse muß einhergehen mit der Realisierung brandstoffspezifischer sowie schutzzielbezogener Mindestlöschintensitäten.

Durch die Anwendung von Tropfengrößen im Bereich von 20 ... 600µm im Löschmittelstrahl werden volumen- und oberflächenwirksame Löschmechanismen ausgebildet. Dabei überwiegt der volumenwirksame Anteil eindeutig. Aus

diesem Grunde können die zu realisierenden Mindestlöschintensitäten als Volumenintensität in I/(m³ x min) angegeben werden.

Heute lassen sich bereits volumenbezogene Mindestlöschintensitäten in Abhängigkeit von der Brandgefahr und den Dienstleistungsparametern für die stationäre automatische Wassernebeltechnik angeben.





WISSENSCHAFTLICHER BEITRAG

Für die Erfüllung des vorgegebenen Schutzzieles im Wirkbereich einer Wassernebellöschanlage müssen noch weitere Bedingungen beachtet werden.

Im einzelnen sind dies:

- die allseitige und möglichst homogene räumliche Löschmittelbeaufschlagung mit einer Mindestlöschintensität,
- die Vermeidung von Luftturbulenzen infolge Parallelströmungen zur aufsteigenden Flammensäule / Heißgasströmung,
- ▶ ein Verhältnis von ≥ 0,3 zwischen der Wärmefreisetzungsrate des Brandes zum Wärmebindungsvermögen durch das Löschmittel,
- die direkte Löschmittelbeaufschlagung verdeckter Raumbereiche (Sprühschatten),
- die Unterschreitung einer Geschwindigkeit der Luftquerströmung am Brandherd von ≥ 3 m/s bezogen auf den Strömungsquerschnitt des Löschmittelstrahles,

- die Unterschreitung einer Nettoöffnungsfläche des Raumes von ≤ 25 % gegenüber der freien Umgebung,
- die Realisierung ökonomisch sinnvoller Wirkbereiche oder Wirkteilbereiche in Abhängigkeit von den Erzeugungsverfahren, der Löschdüsenkonstruktion, den Löschmittelzuführungszeiten, der Gleichzeitigkeit der Löschmittelbeaufschlagung, den Branddetektionszeiten, den Mindestbetriebszeiten, der Löschdüsenanordnung sowie von der Zuführungsart des Löschmittels.

Die Berücksichtigung dieser Bedingungen führt zu spezifischen Löschwasserausnutzungsgraden am Brandherd.

Siehe Tabelle unten.

Natürlich bestehen, wie bei allen Arten von Löschmitteln, auch hier Anwendungsgrenzen aufgrund der chemischen und physikalischen Eigenschaften des Löschmittels Wasser. Diese Grenzen ergeben sich zum einen aus seiner Wirkungslosigkeit bei speziellen Brandstoffen und zum anderen aus gefährlichen chemischen Reaktionen während des Einsatzes oder schließlich aus dem Wasserschaden.

Löschwasserausnutzungsgrad am Brandherd in Abhängigkeit von der freigesetzten Wärmemenge und den Druckbereich.

Ausnutzungsgrad des Löschwassers am Brandherd in [%] Mitteldruck Hochdruck **Vom Brand** Niederdruck freigesetzte Objekt Wärmemenge Objekt Raum Objekt Raum Raum in [kW] ≤ 4000 32 25 35 25 40 30 > 400 ... < 1000 55 40 55 40 60 45 ≥ 1000 75 80 80 65 55 60



Unter Berücksichtigung bzw. Kenntnis der Anwendungsgrenzen sowie der bisher durchgeführten praktischen Löschversuche im Maßstab 1:1 sind verschiedene stationäre automatische Wassernebellöschtechniken auf der Grundlage derzeit existierender Richtlinien (FM,VdS,IMO) von den Versicherern anerkannt bzw. akzeptiert.

Einsatzgebiete

Die höhere Leistungsfähigkeit der stationären automatischen Wassernebellöschtechnik gegenüber der konventionellen Wasserlöschtechnik (Sprinklerund Sprühwasserlöschanlage) konntebereits nachgewiesen werden für den Schutz von:

- Dampf- und Gasturbinen
- Motorprüfständen
- elektrostatischen Naßlackierkabinen
- Sprühzonen unter Tage
- Maschinenräumen
- Kabelkanälen und Kabeltrassen
- Gurtfördereinrichtungen
- Tiefdruckrotationsmaschinen
- kontinuierliche und Mehretagen-Spanplattenpressen
- Konverterstationen
- mit Ölen und Fetten arbeitenden Geräten usw..

Die Entwicklung der stationären automatischen Wasserfeinsprühlöschanlagen ist bei weitem noch nicht abgeschlossen. Neue und bereits bekannte anlagentechnische Lösungen sowie Löschmethoden für eine weitere Löscheffektivitätssteigerung und Reduzierung des Löschmittelbedarfs werden untersucht.

Dazu zählen zum Beispiel:

- der Intervallbetrieb Löschen/ Pause/Löschen,
- die intermittierende Löschmittelfreisetzung
- der Einsatz löschwirksamer Zusätze
- die impulsbehaftete Löschmittelfreisetzung.

Die stationären automatischen Wassernebellöschtechniken werden sich für spezielle Anwendungen, besonders für den Objekt- und Einrichtungsschutz etablieren. Sie benötigen durch ihre höhere Komplexität auch ingenieurtechnische Aufwendungen für den praktischen Einsatz. Für die derzeit praktizierte risikogerechte Dimensionierung und Gestaltung derartiger Anlagen ist die hohe Eigenverantwortlichkeit der Anlagenerrichter auf der Basis der durchgeführten Löschversuche im Maßstab 1:1 sowie der daraus abgeleiteten Möglichkeit der Systemanerkennung ein erster richtiger Ansatz.

Die Erarbeitung gemeinsamer Mindestanforderungen für die verschiedenen Wassernebellöschtechniken wird zur Zeit durch die europäische Normung in Angriff genommen. Probleme bereitet nicht die allgemeingültige Übertragbarkeit von Versuchsergebnissen aus Löschversuchen anhand thermodynamischer, strömungstechnischer sowie physikalischer Größen, sondern es bedarf hier noch einer intensiveren Grundlagenforschung.

Die Wassernebellöschanlagen können auch eine sinnvolle Ergänzung im Bereichder Anwendung stationärer automatischer Pulver-, Schaumund/oder Inertgas-Feuerlöschanlagen darstellen.

Dr.-Ing. Ulf Schremmer, Leiter Löschsystementwicklung und Produktmanagement, Firma Total Walther GmbH, Feuerschutz und Sicherheit, Köln Dellbrück Fazit