

VEREIN
DEUTSCHER
INGENIEURE

Berechnung der thermischen Lasten und
Raumtemperaturen (Auslegung Kühllast
und Jahressimulation)

VDI 2078

Calculation of thermal loads and room temperatures
(design cooling load and annual simulation)

Ausg. deutsch/englisch
Issue German/English

Die deutsche Version dieser Richtlinie ist verbindlich.

The German version of this standard shall be taken as authoritative. No guarantee can be given with respect to the English translation.

Inhalt	Seite
Vorbemerkung	3
Einleitung	3
1 Anwendungsbereich	8
2 Normative Verweise	9
3 Begriffe	10
4 Abkürzungen	12
5 Verwendung meteorologischer Daten	12
5.1 Klimazonen (Kühllastzonen) und Testreferenzjahre (TRY)	12
5.2 Sonneneinstrahlung und Beschattung	15
5.3 Tageslicht	17
6 Gebäude	18
6.1 Gebäudebeschreibung	18
6.2 Gebäudenutzung und Nutzungsperioden	21
7 Berechnungsgrundlagen	38
7.1 Randbedingungen	38
7.2 Raummodell	45
7.3 Definition der Einschwingperioden	46
7.4 Kühllast- und Raumtemperaturberechnung	49
8 Testbeispiele	57
8.1 Aufgabenstellung	58
8.2 Erläuterung der Ergebnisse	64
8.3 Hinweise zur Genauigkeit von Berechnungsergebnissen der Testbeispiele	76
9 Validierung	77
9.1 Systematik der Validierung	77
9.2 Validierungsmaßstäbe und Validierungsdetails	79
9.3 Nachweis der Validierung Fall A und Fall B	80
9.4 Nachweis der Validierung Fall C	81

Contents	Page
Preliminary note	3
Introduction	3
1 Scope	8
2 Normative references	9
3 Terms and definitions	10
4 Abbreviations	12
5 Using meteorological data	12
5.1 Climatic zones (cooling load zones) and test reference years (TRY)	12
5.2 Insolation and shading	15
5.3 Daylight	17
6 Building	18
6.1 Building description	18
6.2 Building usage and usage periods	21
7 Calculation basis	38
7.1 Boundary conditions	38
7.2 Room model	45
7.3 Definition of settling periods	46
7.4 Calculation of cooling load and room temperature	49
8 Test examples	57
8.1 Task definition	58
8.2 Explanation of the results	64
8.3 Notes on the accuracy of test example calculation results	76
9 Validation	77
9.1 Systematic validation	77
9.2 Validation criteria and validation details	79
9.3 Verification of validation case A and case B	80
9.4 Verification of validation case C	81

Seite	Page
Anhang A Berechnungsalgorithmen 86	
A1 Definition Berechnung CDP und CDD 86	
A2 Kühllast- und Raumtemperaturberechnung 96	
A3 Näherungsformeln für den Luftaustausch über Fenster für VDI 2078 110	
A4 Hinweise für die rechentechnische Umsetzung der Algorithmen 113	
Anhang B Kennwerte 116	
B1 Meteorologische Daten 116	
B2 Kühllastzonen (KLZ) 118	
B3 Kennwerte transparenter Fassaden (Verglasung und Sonnenschutz) 123	
B4 Belastungsfaktoren für Abluftleuchten .. 130	
Anhang C Testbeispiele 131	
C1 Kennwerte der Beispielräume 131	
C2 Test- und Validierungsbeispiele, Inhalt Datenträger 136	
Anhang D Abschätzverfahren 137	
D1 Abschätzung der maximalen Kühllast ... 137	
D2 Beispiel für die Kühllastabschätzung 143	
Anhang E Formblatt für eine Konformitätserklärung 147	
Schrifttum 149	
Annex A Calculation algorithms 86	
A1 Definition CDP and CDD calculation.... 86	
A2 Cooling load and room temperature calculation..... 96	
A3 Approximation formulae for air exchange via windows for VDI 2078 110	
A4 Notes on the computational implementation of the algorithms 113	
Annex B Characteristics 116	
B1 Meteorological data 116	
B2 Cooling load zones (KLZ) 118	
B3 Parameters for transparent façades (glazing and sunshading) 123	
B4 Loading factors for ventilated lights 130	
Annex C Examples 131	
C1 Parameters of exemplary rooms..... 131	
C2 Test and validation examples, content of data carrier 136	
Annex D Estimation 137	
D1 Estimate of the maximum cooling load . 137	
D2 Example for cooling load estimate 143	
Annex E Model declaration of conformity 148	
Bibliography 149	

Vorbemerkung

Der Inhalt dieser Richtlinie ist entstanden unter Beachtung der Vorgaben und Empfehlungen der Richtlinie VDI 1000.

Allen, die ehrenamtlich an der Erarbeitung dieser Richtlinie mitgewirkt haben, sei gedankt.

Einleitung

Zum Zeitpunkt der Bearbeitung der letzten Ausgabe der Richtlinie VDI 2078 (Mitte der 1980er-Jahre) war es noch sinnvoll, bei einem Rechenverfahren auf Rechenzeiten zu achten und ein alternatives vereinfachtes Verfahren (Handverfahren) anzubieten. Das damals gewählte Verfahren mit Typräumen und Gewichtsfunktionen, das heißt mit vorausberechneten Gewichtsfaktoren, erfüllte die Anforderung nach kurzen Rechenzeiten. Aufgrund der erforderlichen Normierung der Bauteile auf $U = 1 \text{ W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$ und $A = 1 \text{ m}^2$ und der darauf folgenden Denormierung konnten die Ergebnisse nur für die zugrunde liegenden Typräume korrekt sein. Die über die Normierung verloren gegangene Reihenfolge der Wandschichten führte zu einer Veränderung der wirksamen Speicherkapazität. Die Begrenzung der Anzahl der Gewichtsfaktoren hatte zur Folge, dass sehr schwere Räume nicht mehr korrekt abgebildet werden konnten. Für die Innentüren wurde ein adiabates Wandverhalten angenommen und abweichende Nachbarraumtemperaturen wurden nur stationär berücksichtigt, was bei Raumtemperaturänderungen in den Nachbarräumen oft zu unsinnigen Resultaten führte. Bei Außenbauteilen waren nur vordefinierte Bauteilschichten in Bezug zu nehmen. Dies hatte zur Folge, dass dabei eine Bewertung des Speicherverhalts unterschiedlicher Wandaufbauten nur abgeschätzt und nicht berechnet werden konnte. Die dabei vorgeschriebene Einschwingdauer von 14 Tagen (mit gleichen maximalen Temperaturen und maximaler Strahlung) verringerte zwar die Fehler hinsichtlich der wirksamen Speicherkapazität, da ein nahezu voll eingeschwungener Zustand berechnet wurde, führte aber zu einer nicht unerheblichen Überdimensionierung der Anlagen. Die Berechnung von Raumtemperaturen war, abgesehen von einer Berechnung für einen der vier vorde-

Preliminary note

The content of this standard has been developed in strict accordance with the requirements and recommendations of the standard VDI 1000.

We wish to express our gratitude to all honorary contributors to this standard.

Introduction

At the time of revising the last version of the standard VDI 2078 (in the mid-1980s), it still made sense to pay attention to the computation times required by computer-based methods and to offer an alternative simplified (manual) method. The method chosen at that time, with type rooms and weighting functions, i.e. with precalculated weighting factors, met the requirement for short computation times. Due to the required normalisation of the building components to $U = 1 \text{ W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$ and $A = 1 \text{ m}^2$ and the subsequent denormalisation, the results could be correct only for the underlying type rooms. Losing the sequence of wall layers through normalisation, brought about a change in the effective storage capacity. Limiting the number of weighting factors resulted in very heavy rooms which could no longer be modelled correctly. For the inner walls, adiabatic behaviour was assumed and variant adjacent room temperatures were always treated as stationary, which in the case of temperature changes in the adjacent rooms often led to nonsensical results. For exterior building components, only predefined building component layers were considered. The result was that the storage behaviour of different wall structures could only be estimated and not calculated. The specified settling time of 14 days (with the same maximum temperatures and maximum radiation) did reduce the errors as regards the effective storage capacity, since an almost fully settled state was calculated, but led to a considerable overdimensioning of the systems. The calculation of room temperatures was not meaningful, other than calculation for one of the four predefined type rooms, and there was no provision for calculating the operative temperature.