Fabian Klar

Anwendungsmöglichkeiten und mechanistische Untersuchungen zu Prozessbesonderheiten des Dry Powder Coating





Anwendungsmöglichkeiten und mechanistische Untersuchungen zu Prozessbesonderheiten des Dry Powder Coating





Anwendungsmöglichkeiten und mechanistische Untersuchungen zu Prozessbesonderheiten des Dry Powder Coating

Inaugural-Dissertation

zur Erlangung des Doktorgrades der Mathematisch-Naturwissenschaftlichen Fakultät der Heinrich-Heine-Universität Düsseldorf

vorgelegt von

Fabian Klar aus Herne

Düsseldorf, Juli 2015



Bibliografische Information der Deutschen Nationalbibliothek

Die Deutsche Nationalbibliothek verzeichnet diese Publikation in der Deutschen Nationalbibliografie; detaillierte bibliografische Daten sind im Internet über http://dnb.d-nb.de abrufbar.

1. Aufl. - Göttingen: Cuvillier, 2015

Zugl.: Düsseldorf, Univ., Diss., 2015

D 61 (Dissertation der Heinrich-Heine-Universität Düsseldorf)

Markennamen, eingetragene Marken und Warenzeichen sind in dieser Arbeit mit dem Symbol ® gekennzeichnet, unabhängig davon, ob der Inhaber der Markenreche diese mit den Symbolen ®, ™ oder sonstigen kennzeichnet. Weiterhin kann ein Warenzeichen warenrechtlich geschützt sein, auch wenn ein Hinweis auf bestehende Schutzrechte nicht angegeben ist. Das Fehlen einer Kennzeichnung berechtigt daher nicht zur freien Verwendung einer Markenbezeichnung.

Aus dem Institut für Pharmazeutische Technologie und Biopharmazie der Heinrich-Heine-Universität Düsseldorf

Gedruckt mit der Genehmigung der Mathematisch-Naturwissenschaftlichen Fakultät der Heinrich-Heine-Universität Düsseldorf

Referent: Prof. Dr. N. A. Urbanetz Korreferent: Prof. Dr. P. Proksch

Tag der mündlichen Prüfung: 10. November 2015

© CUVILLIER VERLAG, Göttingen 2015

Nonnenstieg 8, 37075 Göttingen

Telefon: 0551-54724-0

Telefax: 0551-54724-21

www.cuvillier.de

Alle Rechte vorbehalten. Ohne ausdrückliche Genehmigung des Verlages ist es nicht gestattet, das Buch oder Teile daraus auf fotomechanischem Weg (Fotokopie, Mikrokopie) zu vervielfältigen.

1. Auflage, 2015

Gedruckt auf umweltfreundlichem, säurefreiem Papier aus nachhaltiger Forstwirtschaft.

ISBN 978-3-7369-9149-1 eISBN 978-3-7369-8149-2



Die vorliegende Arbeit entstand auf Anregung und unter Leitung von Frau Prof. Dr. N. A. Urbanetz. Die praktischen Arbeiten wurden überwiegend an der Heinrich-Heine-Universität Düsseldorf und der Technischen Universität Graz durchgeführt. Ferner wurden einzelne Experimente an anderen universitären und industriellen Einrichtungen durchgeführt. Für die Möglichkeit zur Nutzung der einzelnen Einrichtungen und Geräte möchte ich mich an dieser Stelle bedanken.

Mein besonderer Dank gilt Frau Prof. Dr. N. A. Urbanetz für das Überlassen des interessanten Themas und ihre Unterstützung bei der Durchführung der Arbeit. Ihre fortwährende Diskussionsbereitschaft und das Gewähren großer Freiräume bei der Bearbeitung der Thematik haben entscheidend zum Gelingen beigetragen.

Herrn Prof. Dr. P. Proksch danke ich für die freundliche Übernahme des Koreferates.

Frau Dr. C. D. Kablitz möchte ich für die praktische Einführung in das Dry Coating und in die Bedienung des GPCG 1 danken. Ihre Arbeiten zum Dry Coating im Rotorwirbelbett bildeten eine wesentliche Grundlage für viele Fragestellungen dieser Arbeit.

Frau Prof. Dr. C. S. Leopold danke ich für die Möglichkeit zur Durchführung von TMA-Messungen an ihrem Institut.

Für die Durchführung der IGC-Messungen bin ich Frau Dr. K. Stank und Herrn Prof. Dr. H. Steckel zu Dank verpflichtet.

Bei Herrn Prof. Dr. F.-J. Marner möchte ich mich für die Möglichkeit zur Benutzung des GC-MS-Gerätes bedanken.

Für die Möglichkeit der Nutzung von Geräten, insbesondere des DSC-Gerätes, möchte ich mich bei Herrn Prof. Dr. A. Zimmer bedanken.

Ein großer Dank gilt den vielen Firmen für das Überlassen unzähliger Hilfsstoffe. Dabei gebührt den Firmen BASF, Dow Wolff Cellulosics, Harke Group, Pharmatrans-Sanaq und Temmler Ireland besonderer Dank für die kostenlose Zurverfügungstellung großer Mengen an Pellets, Polymeren und weiteren Hilfsstoffen.

Den Kollegen aus Düsseldorf und Graz möchte ich für die angenehme Zusammenarbeit danken. Frau D. Hetkämper-Flockert und Frau Dr. S. Zellnitz danke ich für ihre Unterstützung bei der Beschaffung diverser Hilfsstoffe.

Herrn B. Zscheppank und Herrn S. Naumann danke ich für die Unterstützung bei der Formatierung der Arbeit und das Korrekturlesen.

Für ihre ausdauernde Unterstützung möchte ich meinen Eltern danken.





Inhaltsverzeichnis

Abkürzungsverzeichnis	XVI
Abbildungsverzeichnis	XXIII
Tabellenverzeichnis	XXX
A. Problemstellung	1
B. Einführung und theoretische Grundlagen	5
1. Sinn und Entstehung von Befilmungsverfahren	5
2. Definitionen von Begrifflichkeiten bei der Befilmung	7
2.1. Überzogene Arzneiformen, Befilmung, Coating und Dragierung	7
2.2. Polymere, Kunststoffe, Filme, Lacke und Befilmungsrezeptur	8
3. Mechanistische Betrachtungen der Filmbildung	10
3.1. Verfilmung: Entstehung eines gleichmäßigen Filmes aus einzelnen	
Polymerpartikeln	10
3.1.1. Glasübergang und Glasübergangstemperatur von Filmpolymeren	11
3.1.2. Mindestfilmbildetemperatur	12
3.1.3. Weichmachung	14
3.1.3.1. Innere Weichmachung	15
3.1.3.2. Äußere Weichmachung und Weichmacher	15
3.2. Kräfte und energetische Aspekte bei der Filmbildung	21
3.2.1. Wasserstoffbrückenbindungen	21
3.2.2. Elektrostatische Wechselwirkungen	23
3.2.3. Kräfte permanenter Ladungen	26
4. Arten der Entstehung von Filmen	28
4.1. Filmbildung aus Polymerlösungen	28
4.2. Filmbildung aus Polymerdispersionen	29
4.3. Filmbildung beim Dry Coating-Prozess	30
5. Befilmungstechniken und -rezepturen	31
5.1. Befilmung mittels organischer Lösungen	31
5.2. Befilmung mittels wässriger Dispersionen	33
5.2.1. Einfache wässrige Dispersionen	34
5.2.2. Latex-Dispersionen	
5.2.3. Pseudolatex-Dispersionen	36
5.3. Befilmung mittels wässriger Lösungen	



5.3.1. Einfache wässrige Lösungen	36
5.3.2. Ammoniakneutralisierte Lösungen	37
5.4. Befilmung mittels Dry Coating	38
6. Befilmungsapparaturen	41
7. Arten von Filmen	44
7.1. Einordnung nach chemischen Gesichtspunkten	44
7.2. Einordnung nach Funktionen von Filmüberzügen / Einordung des Arzneibuches	47
7.2.1. Unveränderte Freisetzung (= unmittelbare Freisetzung)	47
7.2.2. Magensaftresistente Filme und verzögerte Freisetzung	49
7.2.3. Modifizierte Freisetzung	51
C. Vorüberlegungen und Versuchsplanung	53
Das Dry Coating als Befilmungstechnik	53
1.1. Der Dry Coating-Prozess im Rotorwirbelbett	53
1.2. Besondere Bedeutung des Weichmachers beim Dry Coating im Rotorwirbelbett	56
1.3. Curing beim konventionellen Befilmen und beim Dry Coating	59
2. Befilmungsmaterialien: Filmpolymere, Zusätze und Kerne	60
2.1. Filmpolymere	60
2.1.1. Hydroxypropylmethylcelluloseacetatsuccinat (HPMCAS)	60
2.1.2. Ethylcellulose	63
2.1.3. Methacrylat-Copolymere	68
2.1.3.1. Quaternäre Aminomethacrylat-Copolymere (QAMC)	69
2.1.3.2. Tertiäres Aminomethacrylat-Copolymer (TAMC)	70
2.1.4. Hydroxypropylmethylcellulose (HPMC)	71
2.2. Weichmacher und CFP	74
2.2.1. Triethylcitrat (TEC) und weitere Ester der Citronensäure	75
2.2.1.1. Triethylcitrat (TEC)	75
2.2.1.2. Weitere Ester der Citronensäure	76
2.2.2. Acetylierte Monoglyceride (AMG)	78
2.2.2.1. Myvacet [®] 9-45K	79
2.2.2.2. Myvacet [®] RX AMG 35 und Myvacet [®] RX AMG 45	79
2.2.2.3. Dynacet [®] 285, Dynacet [®] 211P und Dynacet [®] 212P	80
2.2.3. Triacetin	80
2.2.4. Phthalsäureester	81



2.2.5. Sebacinsäureester	83
2.2.6. Propylenglycol und Glycerol	84
2.2.7. Polyethylenglycole	85
2.2.8. Polyethylenglycolstearate	86
2.2.9. Propylencarbonat und Ethylencarbonat	87
2.2.10. Poloxamere	89
2.2.10.1. Poloxamer 124	91
2.2.10.2. Poloxamer 184	91
2.2.11. Triglyceride, Partialglyceride und verwandte Substanzen	91
2.2.11.1. Mittelkettige Triglyceride (MCT) und Tricaprylin	91
2.2.11.2. Tributyrin	92
2.2.11.3. Partialglyceride und andere Tenside	92
2.2.12. Flüssige Wachse	94
2.2.12.1. Fettsäureester des Isopropanols	94
2.2.11.2. Fettsäureester des <i>n</i> -Butanols	97
2.2.11.3. Fettsäureester des Ethanols	97
2.3. Modellwirkstoffe und –kerne	98
2.3.1. Theophyllin	98
2.3.2. Pheniramin-maleat	100
2.3.3. Pellets	101
2.3.3.1. Theophyllin-Pellets	101
2.3.3.2. Non-Pareil Seeds (NPS)	102
2.3.3.3. Pheniramin-maleat-Pellets	102
2.3.3.4. MCC-Pellets (Cellets®)	102
2.3.4. Tabletten	102
2.3.5. Weichkapseln	103
2.3.6. Hartkapseln	103
2.4. Weitere Hilfsstoffe	104
2.4.1. Antiklebemittel	104
2.4.2. Porenbildner	104
2.4.3. Farblacke	105
3. Charakterisierung von Befilmungsverfahren und Filmen	105
3.1. Charakterisierung von Ausgangsmaterialien und Befilmungsrezepturen	106



3.1.1. Bestimmung der Teilchengröße mittels dynamischer Laserbeugung	106
3.1.2. Der Glasübergang und Verfahren zur Charakterisierung	107
3.1.2.1. Unterschiedliche Verfahren zur Bestimmung des thermischen Verhalt	tens,
insbesondere des Glasüberganges	107
3.1.2.2. Dynamische Differenzkalorimetrie (DSC)	113
3.1.2.3. Thermomechanische Analyse (TMA)	118
3.1.2.4. Differentialthermoanalyse (DTA)	120
3.1.2.5. Minimale Polymer-Erweichungstemperatur (MPST)	120
3.1.3. Mischbarkeit und Löslichkeit von Polymer in Weichmacher und CFP	121
3.1.3.1. Theoretischer Hintergrund der Löslichkeitsparameter	122
3.1.3.2. Bestimmung von Löslichkeitsparametern	131
3.2. Bewertung und Charakterisierung des Dry Coating-Prozesses	146
3.2.1. Coating Level und Coating Effizienz	146
3.2.2. Grenzflächenspannung, Oberflächenspannung und Kontaktwinkel	148
3.2.3. Freie Oberflächenenergie (γ_{S0}) und kritische Oberflächenenergie (γ_{c})	156
3.2.4. Flüssigkeitskapillaren und Kapillarbrücken	158
3.3. Charakterisierung der mittels Dry Coating erhaltenen Filme	162
3.3.1. Funktionalität der Filme	162
3.3.2. Optisches Erscheinungsbild der Filme und Filmdicke	162
3.3.3. Lagerstabilität und Agglomerationstendenz befilmter Arzneiformen	162
D. Ergebnisse und Diskussion	165
I. Untersuchung des Dry Coatings unter besonderer Berücksichtigung des Polymers	
HPMCAS und der Entwicklung magensaftresistenter Formulierungen	166
1. Eigenschaften und Charakterisierung von HPMCAS	166
1.1. Partikelgrößenverteilung der HPMCAS-Typen sowie deren Partikelform	166
1.2. Glasübergangstemperaturen der HPMCAS-Typen	167
1.3. Dry Coating von Pellets mit verschiedenen Typen von HPMCAS	171
1.4. Weitere Charakterisierung von HPMCAS	174
1.5. Lösungsverhalten und Löslichkeitsparameter von HPMCAS	177
1.6. Freie Oberflächenenergie und Benetzbarkeit von HPMCAS	186
2. Weichmacher und CFP zum Dry Coating mit HPMCAS	186
2.1. Überprüfung von Weichmachern auf ihre Eignung für HPMCAS	186
2.1.1. Auswahl der Weichmacher durch Vergleich von SP	186

	~	

2.1.2. Einfluss von Weichmachern auf das thermische Verhalten von HPMCAS	191
2.1.2.1. Standardweichmacher	192
2.1.2.2 Andere Weichmacher	195
2.2. Auswahl von CFP für das Dry Coating mit HPMCAS	198
2.2.1. Charakterisierung von Myvacet® 9-45K als Prototyp der CFP	199
2.2.1.1. Charakterisierung von Myvacet® 9-45K und anderer AMG nach	
chemischen Gesichtspunkten	199
2.2.1.2. Physikalisch-chemische Charakterisierung der AMG	206
2.2.2. Verhalten von AMG gegenüber HPMCAS und TEC	209
2.2.2.1. Kontaktwinkel der AMG auf HPMCAS	210
2.2.2.2. Thermisches Verhalten von Mischungen aus AMG und HPMCAS	211
2.2.3. Testung weiterer Hilfsstoffe auf Ähnlichkeit zu Myvacet ® 9-45K und	
niedrige Kontaktwinkel	212
2.2.3.1. Kontaktwinkel und Spreitung	214
2.2.3.2. Thermisches Verhalten von Mischungen mit HPMCAS	216
2.2.3.3. Mischbarkeit und Löslichkeit mit Weichmachern	221
2.2.3.4. Überprüfung der Zusammensetzung einiger Hilfsstoffe	222
3. Dry Coating mit HPMCAS	223
3.1. Formulierungen	224
3.2. Betrachtung der befilmten Pellets sowie der Filme auf Funktionalität und	
Gleichmäßigkeit	225
3.3. Vergleich der Coating Effizienzen	248
3.3.1. Coating Effizienzen	248
3.3.2. Korrelation der Coating Effizienz mit den Kontaktwinkeln	250
4. Lagerstabilität der mit HPMCAS befilmten Pellets	255
4.1. Freisetzung	255
4.2. Agglomerationstendenz	259
II. Variationen im Dry Coating: Einsatz anderer Polymere und Verwendung	
verschiedenartiger Kerne	264
1. Variationen im Polymer	264
1.1. Dry Coating mit Ethylcellulose für Pellets mit verlängerter Freisetzung	264
1.1.1. Löslichkeitsparameter von Ethocel® 10 FP	266
1.1.2. Auswahl eines geeigneten Weichmacher-CFP-Gemisches für Ethylcellulose	267



1.1.3. Ermittlung eines geeigneten Coating Levels und geeigneter Curing-	
Konditionen	7
1.1.4. Ermittlung eines geeigneten Porenbildners	Ļ
1.2. Dry Coating mit QAMC-Gemischen für Pellets mit verlängerter Freisetzung 303	3
1.3. Dry Coating mit TAMC	5
1.4. Dry Coating mit HPMC	L
2. Variation der Kerne beim Dry Coating	ó
2.1. Verschiedene Arten von Pellets	5
21.1.1. Pellets aus verschiedenen Materialien	5
2.1.2. Pellets von unterschiedlicher Größe)
2.1.3. Vergleich der Freisetzung von unterschiedlichen Pellets)
2.2. Monolithische Arzneiformen	3
2.2.1. Tabletten	3
2.2.2. Kapseln	3
2.2.2.1. Hartkapseln	3
2.2.2.2. Weichgelatinekapseln	į
3. Dry Coating zur Herstellung farbiger Filme	L
3.1. Ermittlung einer geeigneten Einsatzkonzentration für Farblacke im Dry Coating 352	2
3.2. Variationsmöglichkeiten bei Farblacken	ļ
3.3. Lagerstabilität der farbigen Filme	7
III. Untersuchung von Mechanismen im Dry Coating in Hinblick auf verbesserte	
Befilmungsrezepturen mit guter Coating Effizienz)
1. Versuche zur Auffindung von Parametern zur Vorhersage der Coating Effizienz362	2
1.1. Versuche zur Ermittlung einer Korrelation zwischen Coating Effizienz und	
Kontaktwinkel	2
1.1.1. Versuche mit homologen Flüssigkeiten gleicher Funktionalität363	3
1.1.1.1. Kontaktwinkelverlauf innerhalb homologer Reihen	5
1.1.1.2. Verlauf weiterer Parameter innerhalb homologer Reihen)
1.1.2. Versuche mit strukturanalogen Flüssigkeiten unterschiedlicher Funktionalität 382	2
1.2. Überprüfung der Spreitung als Parameter zur Vorhersage der Coating Effizienz 386	5
2. Endbefund zum Kontaktwinkel als Parameter für das Dry Coating	3
3. Ergebnis der Untersuchung von Mechanismen im Dry Coating in Hinblick auf	
verbesserte Befilmungsrezepturen mit guter Coating Effizienz	5



	4. Abschließende theoretische Betrachtung des Dry Coatings	402
	4.1. Bewertung der Ergebnisse unter Berücksichtigung der verschiedenen Hypothesen	1
	zum Dry Coating	. 402
	4.2. Problematik der Kräftebeschreibung beim Dry Coating	405
E	E. Experimenteller Teil	411
	1. Allgemeines	411
	2. Bestimmung von Polymereigenschaften	412
	2.1. Partikelgrößenverteilung mittels Laserdiffraktometrie	412
	2.2. Prüfung auf kristalline Anteile in Polymeren mittels Röntgendiffraktometrie an	
	Pulvern	412
	2.3. Bestimmung der Partikeldichte mittels Heliumpyknometrie	412
	2.4. FTIR-Spektroskopie	412
	3. Bestimmung von Lösungs- und Mischungseigenschaften	413
	3.1. Praktische Bestimmung von Lösungs- und Mischungseigenschaften	413
	3.1.1. Prüfung der Löslichkeit von Polymeren in flüssigen Substanzen	413
	3.1.2. Bestimmung der Mischbarkeit flüssiger Substanzen	413
	3.2. Bestimmung von Löslichkeitsparametern	414
	3.2.1. Bestimmung der Löslichkeitsparameter mittels indirekter Methoden	414
	3.2.1.1. Bestimmung von Löslichkeitsparametern über die Grenzviskosität	414
	3.2.1.2. Bestimmung von Löslichkeitsparametern mit turbidimetrischer Titration	.414
	3.2.1.3. Bestimmung von Löslichkeitsparametern mittels inverser	
	Gaschromatographie (IGC)	.415
	3.2.2. Bestimmung der Löslichkeitsparameter mittels rechnerischer Methoden	415
	4. Befilmung im Rotorwirbelbett	415
	4.1. Herstellung von Weichmacher-Mischungen und Coating-Polymer-Mischungen	416
	4.1.1. Weichmacher-CFP-Mischungen	416
	4.1.2. Coating-Polymer-Mischungen	416
	4.1.2.1. Ethylcellulose-Porenbildner-Mischungen	416
	4.1.2.2. HPMCAS-Farblack-Mischungen	416
	4.1.2.3. Methacrylat-Copolymer-Mischungen	416
	4.2. Dry Coating mit HPMCAS	416
	4.2.1. Dry Coating von Pellets mit HPMCAS	
	4.2.2. Dry Coating von Tabletten mit HPMCAS	417



	4.2.3. Dry Coating von Hartkapseln mit HPMCAS	417
	4.2.4. Dry Coating von Weichkapseln mit HPMCAS	418
	4.2.5. Dry Coating von Pellets mit HPMCAS zur Herstellung farbiger Filme	418
	4.3. Dry Coating mit Ethylcellulose	418
	4.3.1. Dry Coating von Pellets mit Ethylcellulose	418
	4.3.2. Dry Coating von Tabletten mit Ethylcellulose	419
	4.3.3. Analoga-Versuchsreihen	419
	4.4. Dry Coating mit Methacrylat-Copolymeren	419
	4.4.1. Dry Coating mit QAMC	419
	4.4.2. Dry Coating mit TAMC	420
	4.5. Dry Coating mit HPMC	420
	4.6. Befilmung von Pellets mittels wässriger Dispersion von HPMCAS	421
	4.6.1. Herstellung der wässrigen Dispersion von HPMCAS	421
	4.6.2. Befilmung mittels wässriger Dispersion	421
	4.7. Nachbehandlung von beschichteten Arzneiformen	421
	4.7.1. Nachbehandlung im Rotorwirbelbett	421
	4.7.2. Nachbehandlung im Trockenschrank	422
5	. Verfahren zur Beurteilung von befilmten und unbefilmten Arzneiformen	422
	5.1. Bestimmung der Wirkstofffreisetzung	422
	5.1.1. UV/Vis-spektralphotometrische Bestimmung	422
	5.1.2. Freisetzungsstudien – Prüfung auf Magensaftresistenz	422
	5.1.3. Freisetzungsstudien – Prüfung auf direkte oder verlängerte Freisetzung	423
	5.1.4. Freisetzungsstudien – Prüfung auf verlängerte Freisetzung	423
	5.1.5. Vereinfachte Freisetzung.	424
	5.2. Graphische Betrachtung des befilmten Produktes	424
	5.2.1. Rasterelektronenmikroskopie (SEM)	424
	5.2.2. Optische Mikroskopie	424
	5.2.3. Bestimmung der Größenverteilung von befilmten Pellets mittels Bildanalyse	. 424
	5.2.4. Makroskopische Aufnahmen	425
	5.3. Bestimmung rechnerischer Parameter	425
	5.3.1. Coating Levels (CL)	425
	5.3.2. Coating Effizienz (CE)	425
	5.4. Überprüfung der Lagerungsstabilität	425



	5.4.1. Lagerung bei definierten Luftfeuchten	425
	5.4.2. Überprüfung der Agglomerationstendenz der gelagerten Pellets	425
	5.4.3. Überprüfung des Freisetzungsprofils der gelagerten Pellets	426
	5.5. Bestimmung des Abriebs von befilmten und unbefilmten Pellets	426
	5.6. Bestimmung der geometrischen Maße von Tabletten und Pellets	426
6.	Probenvorbereitung bei Polymeren	427
	6.1. Herstellung von Komprimaten	427
	6.1.1. Pressung von Komprimaten für die Kontaktwinkelbestimmung	427
	6.1.2. Pressung von Komprimaten für die Tg- Bestimmung	427
	6.2. Herstellung von gegossenen Filmen	427
	6.2.1. Herstellung von gegossenen Filmen für Kontaktwinkelbestimmungen und	
	Spreitungsmessungen	427
	6.2.2. Herstellung von gegossenen Filmen für die Tg- Bestimmung	428
	6.2.3. Herstellung von gegossenen Filmen für weitere Untersuchungen	428
7.	Thermische Analyseverfahren	428
	7.1. Dynamische Differenzkalorimetrie (DSC)	428
	7.2. Thermomechanische Analyse (TMA)	429
	7.3. Differentialthermoanalyse (DTA)	429
	7.4. Minimale Polymer-Erweichungstemperatur (MPST)	429
8.	Bestimmung von Kontaktwinkeln, Spreitung und freier Oberflächenenergie	430
	8.1. Kontaktwinkel-Messung	430
	8.2. Ermittlung der freien Oberflächenenergie	431
	8.3. Bestimmung der Spreitzahl	431
9.	Charakterisierung von Hilfsstoffen	432
	9.1. Bestimmung der Viskosität	432
	9.2. Bestimmung der Oberflächenspannung	432
	9.3. Bestimmung des Brechungsindex	432
	9.4. Bestimmung der Dichte von Flüssigkeiten	433
	9.5. Bestimmung von Fettkennzahlen	433
	9.6. Bestimmung von Schmelzpunkten	433
10). Analytische Arbeiten	433
	10.1. Bestimmung von Lösungsmittelresten in Polymerproben mittels GC	433
	10.2. Dünnschichtchromatographie (TLC)	434



10.3. Gaschromatographie-Massenspektrometrie (GC-MS)	435
10.4. Massenspektrometrie mit Elektronensprayionisation (ESI-MS)	435
10.5. Bestimmung des Brechungsindexes synthetisierter Hilfsstoffe	435
11. Datenanalyse und -darstellung	436
12. Präparative Arbeiten	436
12.1. Darstellung von Isopropyl- und <i>n</i> -Propylestern	436
12.1.1. Isopropylhexanoat (syn. Isopropylcaproat, IPH)	438
12.1.2. Isopropylcaprylat (syn. Isopropyloctanoat, IPC)	439
12.1.3. Isopropyldecanoat (syn. Isopropylcaprat, IPD)	439
12.1.4. Isopropyllaurat (syn. Isopropyldodecanoat, IPL)	439
12.1.5. Isopropylstearat (Isopropyloctadecanoat, IPS)	440
12.1.6. Diisopropyloxalat (DIOxa)	440
12.1.7. Diisoproyplsuccinat (DISuc)	441
12.1.8. Diisopropylsuberat (DISub)	441
12.1.9. Diisopropylsebacat (DISeb)	441
12.1.10. <i>n</i> -Propyllaurat (PrL)	441
12.1.11. <i>n</i> -Propylstearat (PrS)	442
12.1.12. Triisopropylcitrat (TIC)	442
12.2. Darstellung von <i>n</i> -Butylestern	442
12.2.1. <i>n</i> -Butylcaprylat (syn. <i>n</i> -Butyloctanoat, BuC)	442
12.2.2. n-Butylstearat	443
12.3. Darstellung von Triacylglycerolen (syn. Triglyceriden)	443
12.3.1. Trihexanoin (syn. Tricaproin, Glyceroltricaproat, Glyceroltrihexanoat)	443
12.3.2. Tridecanoin (syn. Tricaprin, Glyceroltricaprinat, Glyceroltridecanoat)	444
F. Bezugsquellenverzeichnis	445
1. Filmpolymere	445
1.1. Filmpolymere zum Dry Coating	445
1.2. Weitere Filmpolymere	445
2. Weichmacher und CFP	446
3. Kerne	447
3.1. Gebrauchsfertige Kerne	447
3.2. Angefertigte Kerne	448
3.2.1. Theophyllin-Tabletten (Typ F und Typ K)	448



448
449
449
449
449
450
450
450
450
451
451
451
455
459
463
487



Abkürzungsverzeichnis

A Fläche in m²
AcOH Essigsäure

 $\begin{array}{ll} AFM & Rasterkraftmikroskopie \\ A_H & Hamaker Konstante in J \end{array}$

AMC Aminomethacrylat-Copolymere
AMG Acetylierte Monoglyceride
anh. Wasserfrei (griech. *ánhydros*)

A_{SL} Grenzfläche zwischen einer festen und einer flüssigen Phase

ATBC Acetyltri-*n*-butylcitrat
ATEC Acetyltriethylcitrat

ATEHC Acetyltri-(2-ethylhexyl)citrat

 B_{2V} zweiter Virialkoeffizient bei der inversen Gaschromatographie B_{Hov} Basiswert zur Berechnung von Löslichkeitsparametern nach Hoy

BMA Butylmethacrylat

BSE Bovine spongiforme Enzephalopathie

BuB *n*-Butylbutyrat

BuC *n*-Butylcaprylat (syn. *n*-Butyloctanoat)

1-BuOH 1-Butanol (syn. *n*-Butanol)

BuL *n*-Butyllaurat

BuPS* *n*-Butylpalmitostearat

BuS *n*-Butylstearat c Konzentration

C Elektrische Kapazität in F (Farad)

CAP Celluloseacetatphthalat
CAS Celluloseacetatsuccinat
CAT Celluloseacetattrimellitat
CE Coating Effizienz in %

CFP Kapillarkraftverstärker (engl. Capillary Force Promoter)

CI Konfidenzintervall in %
CL Coating Level in %

CMC Carboxymethylcellulose (syn. Carmellose)

CMEC Carboxymethylethylcellulose
CT Curing-Temperatur in °C
d Durchmesser in mm

DAB 9 Deutsches Arzneibuch 9. Ausgabe

DBP Di-*n*-butylphthalat
DBS Di-*n*-butylsebacat

DCM Dichlormethan (syn. Methylenchlorid)

XVI



DEHP Di-(2-ethylhexyl)phthalat

DEP Diethylphthalat DIAdi Diisopropyladipat

DIN Deutsche Industrienorm

DIOxa Diisopropyloxalat **DISeb** Diisopropylsebacat DISub Diisopropylsuberat DISuc Diisopropylsuccinat

DMAEMA Dimethylaminoethylmethacrylat

DMP Dimethylphthalat

DSA Tropfenkonturenanalyse/-system (engl. drope shape analysis)

DSC Dynamische Differenzkalorimetrie (engl. differential scanning calorimetry)

Е Energie in J EA Ethylacrylat

 E_{coh} Molare Kohäsionsenergie

Gruppenkonstanten zur Berechnung von Löslichkeitsparametern $E_{coh(H)}, E_{coh(T)}$

EHL 2-Ethylhexyllaurat **EHP** 2-Ethylhexylpalmitat **EHS** 2-Ethylhexylstearat

EO Ethylenoxid

ES Elektronenstoßionisation **ESI** Elektronensprayionisation

Et₂O Diethylether Ethanol **EtOH** Kraft in N

 F, F_D, F_P, F_H, F_T Gruppenanziehungskonstanten zur Berechnung von Löslichkeitsparametern

Flussrate des Trägergases bei der Gaschromatographie in ml·min⁻¹ $F_{\rm f}$

FDA Food and Drug Administration

 F_{H} Haftkraft

FID Flammenionisationsdetektor

Kapillarkraft in N F_{K} Randkraft in N F_R

FTIR-Spektroskopie Fourier-Transformations-Infrarotspektroskopie

 F_{Y} Abrieb in %

Normalfallbeschleunigung [9,80665 m · s⁻¹] g Gibbs-Energie (syn. Gibbsche freie Energie) G GC Gaschromatographie bzw. Gaschromatograph GC-MS Gaschromatographie-Massenspektrometrie

GIT Gastrointestinaltrakt

Molbezogene Gibbs-Energie G_{m}

XVII



GMAC Gruppenanziehungskonstanten (engl. group molar attraction constants)

GMC Glycerolmonocaprylat
GML Glycerolmonolaurat
GMS Glycerolmonostearat

GPC Gelpermeationschromatographie (engl. Size Exclusion Chromatography)

GPCG 1 Glatt Particle Coater Granulator Typ 1 h Planck-Konstante $[6,63 \cdot 10^{-34} \text{ J} \cdot \text{s}]$

H Enthalpie in kg \cdot m² \cdot s⁻²

HEC Hydroxyethylcellulose (syn. Hyetellose)

HLB Hydrophilic Lipophilic Balance

HPC Hydroxypropylcellulose (syn. Hyprolose)

HPMC Hydroxypropylmethylcellulose (syn. Hypromellose)

HPMCAS Hydroxypropylmethylcelluloseacetatsuccinat

HPMCP Hydroxypropylmethylcellulosephthalat H^V Verdampfungsenthalpie in kg \cdot m² \cdot s⁻²

 H_{m}^{V} Molare Verdampfungsenthalpie in kg · m² · s⁻² · mol⁻¹

IPB Isopropylbutyrat

IPC Isopropylcaprylat (syn. Isopropyloctanoat)
IPD Isopropyldecanoat (syn. Isopropylcaprat)
IPH Isopropylhexanoat (syn. Isopropylcaproat)

IPL Isopropyllaurat
IPM Isopropylmyristat
IPP Isopropylpalmitat

IPPS* Isopropylpalmitostearat

IPS Isopropylstearat

IZ Iodzahl

JP Japanese Pharmacopoeia, Japanisches Arzneibuch

k Apparatekonstante

K Monomerparameter der Mark-Kuhn-Houwink-Sakurada-Gleichung

k_{GT} Gordon-Taylor-Konstante

Lsg. Lösung

m Masse in kg oder g

m Steigung

M Mittelwert, arithmetischer

M
 Methacrylat
 MAs
 Methacrylsäure
 MC
 Methylcellulose

MCC Mikrokristalline Cellulose
MCT Mittelkettige Triglyceride

XVIII



Me₂CO Aceton
MeOH Methanol

MFT Mindestfilmbildetemperatur (syn. Mindestfilmbildungstemperatur) in °C

MMA Methylmethacrylat

MPST Minimale Polymer-Erweichungstemperatur (engl. minimal polymer softening

temperature)

 M_r Molare Masse in $g \cdot mol^{-1}$

 $\overline{M_r}$ Mittlere molare Masse eines Polymers in g · mol⁻¹

MS Massenspektrometrie
MTBE tert-Butylmethylether

n Anzahl an Messungen / Werten

n Anordnungskonstante

 n_D^T : Brechungsindex bei der Temperatur T (in $^{\circ}$ C)

NaCMC Natriumcarboxymethylcellulose (syn. Carmellose-Natrium)

NH₃ Ammoniak

NME Nominale Schmelzenthalpie in J · mol⁻¹

p Druck oder Dampfdruck in $N \cdot m^{-2}$ oder in bar

 p_0 Spezifischer Druck bei der IGC in $N \cdot m^{-2}$ oder in bar

 p^0 Sättigungsdampfdruck in $N \cdot m^{-2}$ oder in bar

p.a. Qualität Zur Analyse-Qualität (lat. *pro analysi*)

PE Polyethylen

PEG Polyethylenglycol (syn. Macrogol)

pH Negativer dekadischer Logarithmus der Hydronium-Ionen-Aktivität

Ph.Eur. Europäisches Arzneibuch, Pharmacopoea Europaea

 p_K Kapillardruck in $N \cdot m^{-2}$

pK_s Logarithmus der Säure-Dissoziationskonstante

PMAs-EA Poly(Methacrylsäure-Ethylacrylat)

PMAs-MMA Poly(Methacrylsäure-Methylmethacrylat)

PMAs-MMA-MA Poly(Methacrylatsäure-Methylmethacrylat-Methylacrylat)

PO Propylenoxid

PPG Polypropylenglycol
PrB n-Propylbutyrat
PrL n-Propyllaurat

2-PrOH 2-Propanol (syn. Isopropanol)

PrS n-Propylstearat PS Polystyrol

PTFE Polytetrafluorethylen (syn. Teflon®)

 p_U Umgebungsdruck außerhalb einer Kapillare in N \cdot m⁻²

PVA Polyvinylalkohol PVAc Polyvinylacetat

XIX



PVAP Polyvinylacetatphthalat

PVP Povidon (syn. Polyvinylpyrrolidon)

 p_w Wasserdampfdruck in $N \cdot m^{-2}$ oder in bar

q Elektrische Ladung des Elektrons in C (Coulomb)

Q Elektrische Ladung in C (Coulomb)

QG Quellungskoeffizient nach Gee

QAMC Quaternäres Aminomethacrylat-Copolymer

R Molare Gaskonstante [8,3144621 J · mol⁻¹ · K⁻¹]

 R_a Kleiner Krümmungsradius einer Kapillare R_b Großer Krümmungsradius einer Kapillare

 R^2 Determinationskoeffizient (= Bestimmtheitsmaß) R_f Retentionsfaktor eines Dünnschichtchromatogramms

RH Relative Luftfeuchtigkeit in %

rpm Umdrehungen pro Minute

R_S Radius eines kugelförmigen Partikels

RT Raumtemperatur
S Entropie in $J \cdot K^{-1}$ S Spreitungskoeffizient
S.D. Standardabweichung
Sdp. Siedepunkt in $^{\circ}$ C

SDS Natriumdocecylsulfat, syn. Natriumlaurylsulfat

SEM Rasterelektronenmikroskopie

Smp. Schmelzpunkt in °C
SP Löslichkeitsparameter

syn. Synonym

Standardabweichung der Residuen

t Zeit in s, min oder h

t₀ Totzeit in min

T Temperatur in °C oder K

TAMC Tertiäres Aminomethacrylat-Copolymer

TAMCI Trimethylammoniumethylmethacrylat-chlorid

TBC Tri-n-butylcitrat

T_c Kritische Temperatur einer Substanz in K

TEC Triethylcitrat
TIC Triisopropylcitrat

Tg Glasübergangstemperatur in °C

TLC Dünnschichtchromatographie (engl. Thin-Layer Chromatographie)

TMA Thermomechanische Analyse

t_R Retentionszeit in min

 T_{λ} dynamische Glasübergangstemperatur in ${}^{\circ}C$

XX



USP United States Pharmacopoeia

 v_0 Frequenz

v Geschwindigkeit bzw. Sedimentationsgeschwindigkeit

V Volumen in m³, cm³ oder ml

 $VACs \qquad Vinylacetat-Crotons\"{a}ure-Copolymer \\ V_f \qquad Freies \ Volumen \ in \ m^3, \ cm^3 \ oder \ ml \\ V_m \qquad Molares \ Volumen \ in \ m^3 \ mol^{-1} \\ \\$

V_{m,c} Kritisches molares Volumen einer Substanz m³ mol⁻¹

w Massenanteil an einem Gemisch / einer Probe

W Arbeit in J

W_{Adh} Adhäsionsarbeit in J

WBBK Wasserstoffbrückenbindungsklasse nach Burrell

 W_{Koh} Kohäsionsarbeit in J WP Weißpunkt in $^{\circ}$ C

 W_{SL} Grenzflächenarbeit in J x_n Fraktionelle Nonpolarität x_p Fraktionelle Polarität ZNS Zentralnervensystem

α Polarisierbarkeit

α_H Molekulare Aggregationszahl der Lydersen-Gleichung

α_{MH} Polymerparameter der Mark-Kuhn-Houwink-Sakurada-Gleichung

 α^{P}_{H} Molekulare Polymer-Aggregationszahl

 α_V Koeffizient der Volumenexpansion am Glasübergang

β Zentriwinkel in Grad [°]

 γ Grenzflächenspannung in mJ · m⁻² oder mN · m⁻¹

Parameter des Elektronendonoranteils an der freien Oberflächenenergie in mJ \cdot m⁻²

Parameter des Elektronenakzeptoranteils an der freien Oberflächenenergie in mJ \cdot m⁻²

 $\Gamma \hspace{1cm} Anzahl \ der \ an \ einer \ Oberfläche \ adsorbierten \ Moleküle$ $\gamma^{AB} \hspace{1cm} Polarer \ Anteil \ an \ der \ freien \ Oberflächenenergie \ in \ mJ \cdot m^{-2}$

 γ_c Kritische Oberflächenspannung in mJ · m⁻²

 γ_{LG} Oberflächenspannung einer Flüssigkeit in mJ · m⁻²

 γ^{LW} Apolarer Anteil an der freien Oberflächenenergie in mJ · m⁻²

 γ_{SO} Freie Oberflächenenergie eines Feststoffes in mJ \cdot m⁻² γ_{SG} Oberflächenspannung eines Feststoffes in mJ \cdot m⁻²

 γ_{SL} Grenzflächenspannung zwischen Feststoff und Flüssigkeit in mJ · m⁻²

δ_A Kombinierter Löslichkeitsparameter der polaren und wasserstoffbrückenbindungs-

bezogenen Anteile in MPa^{0,5}

 δ_D Disperser Löslichkeitsparameter in MPa 0,5

 δ_{H} Wasserstoffbrückenbindungsbezogener Löslichkeitsparameter in MPa $^{0.5}$

XXI



Polarer Löslichkeitsparameter in MPa^{0,5} δ_{P} Totaler Löslichkeitsparameter in MPa^{0,5} δ_T $\Delta_{\mathrm{T}}, \Delta_{\mathrm{T,i}}^{(\mathrm{l})}, \Delta_{\mathrm{T,i}}^{(\mathrm{p})}$ Werte der Lydersen-Korrektur Kombinierter Löslichkeitsparameter der dispersen und polaren Anteile in MPa^{0,5} ΔФ Wärmestromdifferenz Permittivität (früher Dielektrizitätskonstante genannt) in F · m⁻¹ Dynamische Viskosität in Pa · s oder mPa · s η Grenzviskosität in ml · g⁻¹ [ŋ] Spezifische Viskosität η_{sp} θ Kontaktwinkel in Grad [°] Fortschreitender Kontaktwinkel in Grad [°] θ_{A} Gleichgewichtskontaktwinkel in Grad [°] $\theta_{\rm E}$ θ_{I} Initialer oder Ungleichgewichtskontaktwinkel in Grad [°] Rückziehender Kontaktwinkel in Grad [°] θ_{R} Wellenlänge in nm λ Ξ Konstante nach Good und Girifalco für das Verhältnis zweier Grenzflächenspannungen Spreitungsdruck in N · m⁻² Π_{e} Dichte in g · cm⁻³ ρ: ρ^{T} : Dichte bei der Temperatur T in g · cm⁻³ Oberflächenspannung einer Flüssigkeit oder eines Feststoffes, identisch mit y Volumenanteil an einem Gemisch / einer Probe oder Volumenfraktion Wärmestrom bei der DSC Φ

X Flory-Huggins-Interaktionsparameter

Anteil der Enthalpie am Flory-Huggins-Interaktionsparameter X_{H} X_S Anteil der Entropie Flory-Huggins-Interaktionsparameter

Winkelgeschwindigkeit ω

Induziertes Dipolmoment in $C \cdot m$ oder D (Debye) p_i

Permanentes Dipolmoment in C · m oder D (Debye)

XXII



Abbildungsverzeichnis

Abbildung 1: Wasserstoffbrückenbindungen zwischen zwei TEC-Molekülen und bei	
Cellulose	23
Abbildung 2: Modelle der Ausbildung eines Filmes aus organischer Lösung , wässriger	
Dispersion und beim Dry Coating	30
Abbildung 3: Wirbelbett-Apparaturen	42
Abbildung 4: Wege des Luftstroms und des Düseneinlasses bei einem Rotorwirbelbett	43
Abbildung 5: Rotorwirbelbett GPCG 1	55
Abbildung 6: Dreistoffdüse des GPCG 1	56
Abbildung 7: Rotor des GPCG 1	56
Abbildung 8: Strukturformel von HPMCAS	61
Abbildung 9: Ausschnitt aus der Strukturformel der Ethylcellulose	64
Abbildung 10: Struktur der quaternären Aminomethacrylat-Copolymere (QAMC)	69
Abbildung 11: Strukturformel des tertiären Aminomethacrylat-Copolymers (TAMC)	70
Abbildung 12: Ausschnitt aus der Strukturformel von Hydroxypropylmethylcellulose	72
Abbildung 13: Struktur-formel von TEC	75
Abbildung 14: Strukturformeln von TBC und TIC	76
Abbildung 15: Strukturformeln von ATEC und ATBC	77
Abbildung 16: Strukturformel von ATEHC	77
Abbildung 17: Mögliche Struktur von Myvacet® 9-45K nach Fiedler und Hyppölä et al	79
Abbildung 18: Struktur-formel von Triacetin	80
Abbildung 19: Strukturformeln von DMP, DEP und DBP	82
Abbildung 20: Strukturformeln von DES und DBS	83
Abbildung 21: Strukturformel von Propylenglycol	84
Abbildung 22: Strukturformel von Glycerol	84
Abbildung 23: Strukturformel der PEG	85
Abbildung 24: Strukturformel der Durchschnittsstruktur der PEG-stearate	87
Abbildung 25: Strukturformeln von Ethylencarbonat und Propylencarbonat	88
Abbildung 26: Strukturformel der Durchschnittsstruktur der Poloxamer-Typen	90
Abbildung 27: Strukturformel von Tricaprylin	91
Abbildung 28: Strukturformel von Tributyrin	92
Abbildung 29: Strukturen einiger Partialglyceride	93



Abbildung 30: Strukturformeln von Polysorbat 80 und SDS	93
Abbildung 31: Strukturformel der Ester des Isopropanols	95
Abbildung 32: Strukturformel von BuS	97
Abbildung 33: Strukturformel von Theophyllin	98
Abbildung 34: Camellia sinensis (L.) Kuntze	98
Abbildung 35: Synthese von Theophyllin	99
Abbildung 36: Strukturformel von Pheniramin-maleat	100
Abbildung 37: Synthese von Pheniramin	100
Abbildung 38: Freisetzung der nicht befilmten Theophyllin-Pellets	101
Abbildung 39: Schematische Darstellung der Apparatur des Torsionsschwingungsversuch	es
zur Bestimmung von T_{λ}	108
Abbildung 40: Schematische Darstellung eines DSC-Gerätes (Wärmestrom-DSC)	115
Abbildung 41: Beispiel für ein DSC-Thermogramm mit wichtigen Phasenumwandlungen	
undGlasübergang	116
Abbildung42: Auswertung eines DSC-Thermogrammes zur Bestimmung der Tg nach der	l
verschiedenen Methoden	117
Abbildung 43: TMA-Messeinheit und Probenhalter zur Messung der Tg von Filmen auf	
Pellets	119
Abbildung 44: Beispiel für eine TMA-Kurve (penetrometrische Methode)	119
Abbildung 45: Modell der Struktur von Polymerketten in unterschiedlichen Lösungsmittel	n 134
Abbildung 46: Kontaktwinkel eines sitzenden Tropfens	152
Abbildung 47: Unterschiedlich große Kontaktwinkel	152
Abbildung 48: Veränderung des Kontaktwinkels durch Kippen der Oberfläche	155
Abbildung 49: Kapillarbrücken und Krümmungsdrücke zwischen zwei ebenen Oberfläche	n 159
Abbildung 50: Kapillare zwischen zwei Kugeln	161
Abbildung 51: Makroskopisches Bild von HPMCAS MG und MF	166
Abbildung 52: REM-Aufnahme von HPMCAS MF	167
Abbildung 53: DSC-Thermogramme der HPMCAS-Typen	169
Abbildung 54: TMA-Messung an einem weichgemachten HPMCAS MF-Film mittels	
penetrometrischer und Ausdehnungs-Methode	170
Abbildung 55. Glasübergangstemperaturen der drei HPMCAS-Typen	171
Abbildung 56: Glasübergangstemperaturen bestimmt mittels TMA-Messung an den	
befilmten Pellets der Formulierungen mit unterschiedlichen HPMCAS-Typen	. 172



Abbildung 57: Freisetzung der Formulierungen AS-01-HF, AS-01-LF und AS-01-M	lF sowie
AS-04-HF, AS-04-LF und AS-04-MF	173
Abbildung 58: FTIR-Spektrum von HPMCAS Typ MF	176
Abbildung 59: Pulver-XRD von HPMCAS	176
Abbildung 60: Teas-Plot der Partiallöslichkeitsparameter von Lösungsmitteln. Darg	estellt
nach ihrem Lösungsvermögen für HPMCAS	181
Abbildung 61: Löslichkeit von HPMCAS dargestellt als δ_V - δ_H -Diagramm	182
Abbildung 62: Bestimmung des δ_T von HPMCAS mithilfe der Grenzviskosität	183
Abbildung 63: Graph der IGC-Messung an HPMCAS	184
Abbildung 64: Differenzen der SP von HPMCAS und Weichmachern	190
Abbildung 65: Teas-Plot der Partiallöslichkeitsparameter einiger Standardweichmac	her 191
Abbildung 66: TLC-Chromatogramme der AMG	200
Abbildung 67: GC-Chromatogramme der FAME der AMG	203
Abbildung 68: EI-MS-Spektrum von Methylstearat als Beispiel für ein FAME	204
Abbildung 69: Korrigierte Struktur von Myvacet® 9-45K und Struktur von Dynacet®	® 285 205
Abbildung 70: DSC-Thermogramme von Myvacet® 9-45K	208
Abbildung 71: DSC-Thermogramme von Dynacet® 285	209
Abbildung 72: Gleichgewichtskontaktwinkel der AMG und ihrer Mischungen mit 7	TEC auf
Komprimaten und Filmen von HPMCAS	211
Abbildung 73: Gleichgewichtskontaktwinkel der Standardweichmacher auf HPMC	CAS-
Komprimaten	215
Abbildung 74: DSC-Thermogramme von IPM	218
Abbildung 75: DSC-Thermogramme von IPL	220
Abbildung 76: REM-Aufnahme der Formulierung AS-05 als Beispiel für eine Form	ulierung
ohne weichmachende Zusätze	227
Abbildung77: REM-Aufnahmen einiger Formulierungen mit TEC als Weichmache	r mit
unterschiedlichen CFP	228
Abbildung 78: Freisetzung der nicht magensaftresistenten Formulierungen	229
Abbildung 79: Freisetzung der Formulierungen mit TEC als Weichmacher	230
Abbildung 80: REM-Aufnahme der Formulierung AS-20	231
Abbildung 81: TMA-Messungen der Filme mit TEC als Weichmacher	231
Abbildung 82: TMA-Messungen an den Filmen mit Propylencarbonat	233
Abbildung 83: Freisetzung der Dry Coating Formulierungen mit Propylencarbonat	234



Abbildung 84: REM-Aufnahmen der Filme der Formulierung AS-29	234
Abbildung 85: Freisetzung der mittels wässriger Dispersion befilmten Pellets	235
Abbildung 86: TMA-Messungen der Formulierungen AS-30 bis AS-32	237
Abbildung 87: Freisetzung der Formulierungen AS-30 bis AS-32	. 238
Abbildung 88: Freisetzung der Formulierungen mit Poloxameren als Weichmacher	240
Abbildung 89: TMA-Messungen an Formulierungen mit Poloxameren	241
Abbildung 90: REM-Aufnahmen der Pellets von Formulierung AS-33 und AS-34	. 241
Abbildung 91: TMA-Messungen an befilmten Pellets der Formulierungen AS-37, AS-38	
und AS-42 sowie an gegossenen Filmen mit 20 % Diester als Weichmacher	. 244
Abbildung 92: Freisetzung der Formulierungen mit ATEHC und TIC	. 246
Abbildung 93: DSC-Messung von HPMCAS mit TIC	. 247
Abbildung 94: DSC-Messung von HPMCAS mit ATEHC	. 247
Abbildung 95: TMA-Messungen an befilmten Pellets der Formulierungen AS-43 bis	
AS-45	. 248
Abbildung 96: Korrelation von CE mit initialem Kontaktwinkel und Gleichgewichts-	
kontaktwinkel	253
Abbildung 97: Spreitzahlen der Weichmacher-CFP-Gemische sowie von verschiedenen	
Flüssigkeiten auf HPMCAS-Filmen	. 254
Abbildung 98: Anteil des freigesetzten Wirkstoffes nach 120 Minuten bei pH = 1 aus	
befilmten Pellets der Formulierungen AS-01-HF, AS-01-LF und AS-01-MF nach	
Lagerung bei unterschiedlichen Konditionen	. 256
Abbildung 99: Anteil des freigesetzten Wirkstoffes nach 120 Minuten bei pH = 1 aus	
befilmten Pellets der Formulierungen AS-04-HF, AS-04-LF und AS-04-MF	
nach Lagerung bei unterschiedlichen Konditionen	. 257
Abbildung 100: Anteil des freigesetzten Wirkstoffes nach 120Minuten bei pH=1 aus	
befilmten Pellets der Formulierungen AS-12, AS-22, AS-34 und AS-35 nach	
Lagerung bei unterschiedlichen Konditionen	258
Abbildung 101: Agglomerationstendenz von Pellets der Formulierungen AS-01 und AS-04	mit
jeweils drei Typen von HPMCAS nach Lagerung bei unterschiedlichen Bedingungen	. 261
Abbildung 102: Agglomerationstendenz von Pellets der Formulierungen AS-12, AS-22,	
AS-34 und AS-35 nach Lagerung bei unterschiedlichen Bedingungen	. 262
Abbildung 103: REM-Aufnahme von Ethocel® 10 FP	. 265
Abbildung 104: Bestimmung des δ_T von Ethocel [®] 10 FP mithilfe der Grenzviskosität	267



Abbildung 105: Teas-Plot von Standardweichmachern und Lösungsmitteln eingeteilt nach
Lösungseigenschaften für Ethylcellulose
Abbildung 106: Korrelation der CE der Formulierungen EC-01 bis EC-09 mit initialem
Kontaktwinkel und Gleichgewichtskontaktwinkel der verwendeten Weichmacher auf
Ethylcellulose-Komprimaten
Abbildung107: Makroskopische Ansicht der Mischungen von TEC mit verschiedenen
potenziellen Weichmachern und CFP
Abbildung 108: Spreitzahlen Flüssigkeiten auf Ethylcellulose-Filmen
Abbildung 109: Freisetzung der Formulierungen EC-14 bis EC-17
Abbildung 110: Einfluss von Curing-Dauer und CL auf die Wirkstofffreisetzung der mit
Ethylcellulose unter Einsatz von 30 % Floramac® 10 befilmten Theophyllin-Pellets 289
Abbildung 111: Freisetzung von Variationen der Formulierung EC-16 mit
unterschiedlichen CL
Abbildung 112: Freisetzung der Formulierungen mit unterschiedlichen Anteilen an IPM 293
Abbildung 113: Makroskopische Ansicht der Formulierungen EC-11 nach Herstellung und
nach zwölf Monaten Lagerung bei 25°C / 10 % RH
Abbildung 114: DSC-Thermogramm des zweiten Aufheizens der Mischung von
Ethylcellulose und Poloxamer 407 (1:1)
Abbildung 115: Freisetzung der Formulierungen mit Ethylcellulose und Poloxameren 297
Abbildung 116: Freisetzung der Formulierungen mit Kollidon® CL-M301
Abbildung 117: DSC-Thermogramme der mikronisierten Eudragit [®] RL und Eudragit [®] RS 305
Abbildung 118: Gleichgewichtskontaktwinkel der Weichmacher auf QAMC-Komprimaten 308
Abbildung 119: Freisetzung von mit Eudragit® RS befilmten Theophyllin-Pellets mit
unterschiedlichen CL
Abbildung 120: TMA-Messungen der QAMC-Formulierungen sowie an gegossenen QAMC-
Filmen
Abbildung 121: Freisetzung der Formulierungen MC-11 bis MC 14
Abbildung 122: Freisetzung der Formulierungen MC-15 und MC-16
Abbildung 123: Freisetzung der Formulierung MC-17 im Vergleich zu MC-11 und MC-13 315
Abbildung 124: Freisetzung der mit TAMC befilmten Pellets
Abbildung 125: TMA-Messungen der Formulierungen mit HPMC



Abbildung 126: Korrelation der CE der Formulierungen HP-01 bis HP-06 mit initialem	
Kontaktwinkel und Gleichgewichtskontaktwinkel der verwendeten Weichmacher auf	
HPMC-Komprimaten	. 325
Abbildung 127: Abrieb unterschiedlicher Pellets	. 327
Abbildung 128: Vergleich der CE beim Dry Coating von Pellets aus unterschiedlichen	
Materialien mit Ethylcellulose und IPM bzw. Tributyrin bei verschiedenen CL	. 328
Abbildung 129: Vergleich der CE beim Dry Coating von Pellets unterschiedlicher Größen	
mit Ethylcellulose und IPM bzw. Tributyrin bei verschiedenen CL	.330
Abbildung 130: Vergleich der Freisetzungsprofile befilmter Theophyllin-Pellets und	
Pheniramin-maleat-Pellets	. 332
Abbildung 131: Freisetzung der magensaftresistent befilmten F-500-T-Tabletten der	
Formulierungen TA-01 und TA-02	. 335
Abbildung 132: Makroskopisches Bild der Tabletten vor und nach Befilmung	. 336
Abbildung 133: Freisetzung der mit Ethylcellulose befilmten Tabletten	. 337
Abbildung 134: CE zweier Formulierungen bei der Befilmung von Hartkapseln bei	
unterschiedlichen CL	. 339
Abbildung 135: Makroskopische Betrachtung befilmter und unbefilmter Hartkapseln	. 342
Abbildung 136: Lagerstabilität der befilmten Hartgelatinekapseln	. 345
Abbildung 137: Unbehandelte und mittels Dry Coating befilmte Weichgelatinekapseln	. 347
Abbildung 138: Vergleich der CE von beschichteten Weichgelatinekapseln bei	
unterschiedlichen CL	. 348
Abbildung 139: Lagerstabilität der befilmten Weichgelatinekapseln	. 349
Abbildung 140: Freisetzung der Formulierungen mit Farblacken	. 353
Abbildung 141: REM-Aufnahmen von Formulierungen ohne Farblack und mit	
unterschiedlichen Anteilen von Tartrazingelblack	. 354
Abbildung 142: Makroskopische Aufnahmen von befilmten Pellets ohne Farblack und von	ı
Pellets mit einem Zusatz von 5 % Farblack zur Formulierung	. 356
Abbildung 143: Vergleich der Verteilungsdichten von unbefilmten Pellets mit Pellets befilmten Pellets mit Pellets mit Pellets befilmten Pellets mit Pellets	mt
mittels Standardformulierung, sowie von Pellets befilmt mit farblackhaltigen	
Formulierungen	. 357
Abbildung 144: Lagerstabilität der Formulierungen mit Farblack-Zusätzen	. 358
Abbildung 145: Gleichgewichtskontaktwinkel einzelner Substanzen von unterschiedlicher	1
homologen Reihen aufgetragen gegen ihre Position bzw. molare Masse	. 367



Abbildung 146: Kontaktwinkelverlauf von Tropfen unterschiedlicher Volumina von IPM	
und TEC-IPM (70:30) auf Komprimaten von Ethylcellulose, HPMCAS und HPMC 3	70
Abbildung 147: Zeit bis zur Einstellung des Kontaktwinkels von Null Grad von IPM-	
Weichmacher-Mischungen auf verschiedenen Polymeren	71
Abbildung 148: Polarität der 1,2-Alkandiole und Isopropylester	73
Abbildung 149: CE einzelner Substanzen von unterschiedlichen Reihen homologer	
Substanzen3	74
Abbildung 150: CE in Abhängigkeit des Gleichgewichtskontaktwinkels3	75
Abbildung 151: CE der Analoga-Testsubstanzen aufgetragen gegen ihren Gleichgewichts-	
kontaktwinkel	78
Abbildung 152: CE der Analoga-Testsubstanzen aufgetragen gegen ihre molare Masse 3	79
Abbildung 153: Verlauf der Oberflächenspannung innerhalb der homologen Reihen3	81
Abbildung 154: Strukturen der Strukturanaloga	83
Abbildung 155: Strukturanaloga: CE gegen verschiedene Parameter	84
Abbildung 156: Strukturanaloga: CE gegen Löslichkeitsparameter	85
Abbildung 157: Korrelation zwischen CE und Spreitzahl bei HPMCAS3	90
Abbildung 158: Korrelation der Viskosität mit der Spreitzahl und der CE bei HPMCAS3	91
Abbildung 159: Entscheidungsbaum zur Einschätzung der Coating Effizienz in Abhängig-	
keit von den Eigenschaften der zum Dry Coating verwendeten Flüssigkeiten39	97
Abbildung 160: Empirischer Zusammenhang zwischen molarer Masse und Siedepunkt von	
aliphatischen Estern4	00



Tabellenverzeichnis

Tabelle 1: Thermische Kennzahlen einiger Filmpolymere	14
Tabelle 2: Wasserlöslichkeit einiger Weichmacher bei Raumtemperatur	20
Tabelle 3: Einteilung von Lösungsmitteln und Polymere nach ihren Wasserstoffbrücken-	
bindungseigenschaften	22
Tabelle 4: Arten von Wasserstoffbrückenbindungen	23
Tabelle 5: Arten und Stärken von Wechselwirkungskräften	27
Tabelle 6: Übersicht zur Anwendungsmöglichkeit einiger Filmpolymere	33
Tabelle 7: Zusammensetzung einiger Celluloseester und -ether	45
Tabelle 8: Polymere für magensaftresistente Filme aus organischer Lösung	50
Tabelle 9: Polymere für magensaftresistente Filme aus wässriger Dispersion oder Latices	51
Tabelle 10: Einige Polymere für Filme mit modifizierter Freisetzung	51
Tabelle 11: Verschiedene Handelstypen von HPMCAS	62
Tabelle 12: Zusammensetzung von Aquacoat® ECD	66
Tabelle 13: Empfohlene Weichmacher für Ethylcellulose	67
Tabelle 14: Unterschiedliche Typen von HPMC	73
Tabelle 15: Typen einiger pharmazeutisch verwendeter Poloxamere	90
Tabelle 16: Benötigte Filmdicken für magensaftresistent befilmte Arzneiformen	147
Tabelle 17: Partikelgrößenverteilung der verschiedenen HPMCAS-Typen	166
Tabelle 18: Glasübergangstemperaturen der drei HPMCAS-Typen	170
Tabelle 19: Zusammensetzung der Formulierungen mit unterschiedlichen Typen an	
HPMCAS	172
Tabelle 20: Charakteristische Banden im FTIR-Spektrum von HPMCAS	175
Tabelle 21: Löslichkeit von HPMCAS in verschiedenen Lösungsmitteln.	178
Tabelle 22: Berechnete SP von HPMCAS	185
Tabelle 23: Berechnete Partialparameter von HPMCAS	185
Tabelle 24: δ _T -Werte von Cellulosederivaten	186
Tabelle 25: δ _T -Werte einiger Standardweichmacher aus Literaturangaben	187
Tabelle 26: Partialparameter einiger Standardweichmacher aus Literaturangaben	188
Tabelle 27: SP und Lösevermögen der Standardweichmacher für HPMCAS	189
Tabelle 28: Einfluss der Standardweichmacher auf die Tg von HPMCAS	194



Tabelle 29: MPST von HPMCAS-Weichmacher-Mischungen einiger Standard-	
weichmacher	. 195
Tabelle 30: Einfluss weiterer Weichmacher auf die Tg von HPMCAS	. 197
Tabelle 31: MPST von HPMCAS-Weichmacher-Mischungen einiger unüblicher	
Weichmacher	198
Tabelle 32: Fettkennzahlen der AMG	. 201
Tabelle 33: Mittels GC-MS ermittelte quantitative Zusammensetzung der Fettsäurefraktion	l
von Myvacet® 9-45K	. 204
Tabelle 34: Berechnete SP Myvacet® 9-45K und Dynacet® 285 basierend auf ihrer	
quantitativen Zusammensetzung	205
Tabelle 35: Physikalische Kennzahlen der festen AMG	. 206
Tabelle 36: Physikalische Kennzahlen der flüssigen AMG	207
Tabelle 37: Nominale Schmelzenthalpie und Tg von Mischungen der AMG mit HPMCAS	212
Tabelle 38: Nominale Schmelzenthalpie und Tg von Mischungen der CFP mit HPMCAS	. 221
Tabelle 39: Mischbarkeit und Löslichkeit von Weichmachern mit potenziellen CFP	. 222
Tabelle 40: Gehalte und Zusammensetzungen einiger Hilfsstoffe	. 223
Tabelle 41: Zusammensetzung der Formulierungen mit HPMCAS-MF	. 224
Tabelle 42: Zusammensetzung der Formulierungen zur Befilmung aus wässriger	
Dispersion	. 235
Tabelle 43: Coating Effizienzen der Formulierungen mit HPMCAS	. 249
Tabelle 44: Standardisierte Lagerbedingungen	. 255
Tabelle 45: Vergleich von δ_T -Werten, Löslichkeit und Gleichgewichtskontaktwinkeln der	
Standardweichmacher mit Ethocel® 10 FP	. 268
Tabelle 46: Vergleich der freien Oberflächenenergien verschiedener Ethylcellulose-Typen	.271
Tabelle 47: Zusammensetzungen und CE der ersten Formulierungen mit Ethylcellulose	274
Tabelle 48: Anteil des nach einer Stunde freigesetzten Wirkstoffes einiger Formulierungen	!
mit Ethylcellulose mit unterschiedlichen Curing-Bedingungen	276
Tabelle 49: CE und Tg der Ethylcellulose-Filme auf Pellets bei unterschiedlichen Anteilen	
von Weichmachern	. 277
Tabelle 50: Überprüfung potenzieller CFP und Weichmacher auf ihr Lösungsvermögen für	r
Ethocel® 10 FP	280
Tabelle 51: CE und Tg weiterer Formulierungen mit Ethylcellulose	282



Tabelle 52: Mittels GC-MS bestimmte Zusammensetzungen der verwendeten Chargen vor	1
Floramac® 10	283
Tabelle 53: Formulierungen von Ethylcellulose mit Poloxameren sowie ihre CE	295
Tabelle 54: Formulierungen von Ethylcellulose mit Sprengmitteln	302
Tabelle 55: Partikelgrößenverteilung und Tg der mikronisierten QAMC	306
Tabelle 56: Unterschiede zwischen SP von Standardweichmachern und QAMC QAMC	307
Tabelle 57: Zusammensetzungen und CE der Formulierungen mit QAMC	308
Tabelle 58: Zusammensetzungen und CE der Formulierungen mit QAMC	311
Tabelle 59: Partikelgrößenverteilung und Tg von Eudragit [®] E PO	316
Tabelle 60: Zusammensetzung der Formulierungen mit TAMC sowie deren CE und Tg	316
Tabelle 61: Partikelgrößenverteilung und Tg von HPMC-Typen	322
Tabelle 62: MPST von HPMC-Weichmacher-Mischungen	322
Tabelle 63: Formulierungen mit Pharmacoat® 645 und deren CE	322
Tabelle 64: Größenbereiche der verschiedenen Pellets	328
Tabelle 65: Typen der verwendeten NPS und deren Größen	330
Tabelle 66: Beschreibung der verwendeten Tabletten-Typen	334
Tabelle 67: Zusammensetzung und CE der Tabletten-Formulierungen mit HPMCAS	334
Tabelle 68: Zusammensetzung und CE der mit Ethylcellulose befilmten Tabletten	337
Tabelle 69: Zusammensetzung der Formulierungen zur Befilmung von Hartkapseln	341
Tabelle 70: Zusammensetzungen der Formulierungen mit Farblacken	353
Tabelle 71: Homologe Reihen und ihre Zusammensetzung	365
Tabelle 72: Parameter der Linearregressionen zu den Gleichgewichtskontaktwinkeln der	
Analogen-Reihen	369
Tabelle 73: Parameter der Linearregressionen zu den CE der Analogen-Reihen	375
Tabelle 74: Parameter der Linearregressionen der CE gegen Kontaktwinkel	377
Tabelle 75: Determinationskoeffizienten bei Korrelation von Oberflächenspannung bzw.	
Viskosität mit der Position der Substanzen in den Homologenreihen sowie mit ihrer	
CE	382
Tabelle 76: Determinationskoeffizienten bei Korrelation von SP und CE	382
Tabelle 77: Eigenschaften der Strukturanaloga	383
Tabelle 78: Determinationskoeffizienten bei Korrelation von CE mit Substanzeigenschafte	n
der Analogenreihe homologer Struktur und unterschiedlicher Funktionalität	386

XXXII



Tabelle 79: Determinationskoeffizienten der Korrelationen zwischen CE, Spreitzahl und	
Viskosität bei HPMCAS	391
Tabelle 80: Determinationskoeffizienten der Korrelationen zwischen CE, Spreitzahl und	
Viskosität bei Ethylcellulose und HPMC	392
Tabelle 81: Referenzsubstanzen zur Kalibrierung der Kofler-Heizbank	430
Tabelle 82: Referenzflüssigkeiten zur Kontaktwinkelbestimmung	431
Tabelle 83: Füllmassen der Weichgelatinekapseln	450





A. Problemstellung

Befilmungsverfahren spielen in der Pharmazie seit jeher eine bedeutende Rolle, da sowohl aus anwendungstechnischen, biopharmazeutischen wie auch aus Stabilitätsgründen durch Befilmung eines wirkstoffhaltigen Kernes eine optimale Arzneimitteltherapie mit bestimmten Wirkstoffen überhaupt erst ermöglicht werden kann. Der Beginn der modernen Befilmungsverfahren ist in den 1950er Jahren durch die Verwendung von halb- und vollsynthetischen Polymeren als Filmbildner zu sehen. Die sich derzeitig in der Anwendung befindlichen Filme reichen von einfachen Schmuckfilmen, über funktionale Filme mit verzögerter Freisetzung für magensaftresistente Formulierungen zum Schutz des Wirkstoffes vor der Magensäure bzw. des Magens vor Arznei- und Hilfsstoffen bis hin zu hochkomplexen Befilmungen mit veränderter Freisetzung, die eine gezielte Arzneimitteltherapie über viele Stunden ermöglichen. Bezogen auf den Verwendungszweck gibt es auf dem Markt eine Vielzahl verschiedenster Filmmaterialien, die größtenteils aus Polymeren bestehen, jedoch strukturell je nach Einsatz sehr variabel sein können.

Konventionell werden Filme hauptsächlich mittels drei verschiedener Verfahren hergestellt. Wässrige Dispersionen, organische und wässrige Lösungen kommen hierbei in Abhängigkeit des eingesetzten Filmbildners zum Einsatz. Wie allgemein bei der Arbeit mit organischen Lösungsmitteln, besteht auch hier das Problem der Gewährleistung der vollständigen Rückgewinnung, da die oftmals toxikologisch bedenklichen Stoffe problematisch für Anwender und Umwelt sind. Dies bedingt vielfach einen aufwendigen und kostspieligen Herstellungsprozess. Auch die Herstellung mittels wässriger Lösungen oder Dispersionen ist nicht ohne Nachteile. Viele Polymere sind nicht wasserlöslich. Für Dispersionen müssen sie zudem fein verteilt und in mikronisierter Form vorliegen. Eines der größten Probleme stellt das Wasser an sich dar, welches während des Herstellungsprozesses herausgetrocknet werden muss. Ein solcher Trocknungsschritt ist in der Regel zeit- und kostenintensiv. Auch ist die Anwendung von Wasser bei einer Reihe von Wirkstoffen problematisch, beispielsweise wenn diese hydrolyseempfindlich sind oder in metastabilen polymorphen Formen vorliegen.

Die von Obara et al. im Jahre 1999 entwickelte Idee eines Befilmungsverfahrens, welches vollkommen ohne Wasser und andere Lösungsmittel auskommt, indem der Filmbildner als Pulver auf den zu überziehenden Kern aufgebracht und schließlich unter Wärmeeinfluss verfilmt wird, scheint daher eine interessante Alternative zu konventionellen Befilmungsverfahren darzustellen. Um den Unterschied zu Letzteren zu verdeutlichen, bekam



der Prozess die Bezeichnung Dry Coating bzw. Dry Powder Coating. Ähnliche Ideen und ihre Verwirklichungen gab es bereits in verwandten Technologien, wie beispielsweise der Lackbefilmung von Automobilen. Jedoch sind die hierbei eingesetzten Rohstoffe zu den pharmazeutischen Formulierungen grundverschieden, so dass eine Übertragung in die Pharmazie nicht ohne Weiteres möglich ist. Mehrere Arbeitsgruppen versuchten daher, das von Obara et al. entwickelte Verfahren für die breitere Anwendung zu verbessern. Von entscheidender Bedeutung sind dabei die Arbeiten von Kablitz et al., die eine Methode entwickelten, mit der Dry Coating in einem Rotorwirbelbett mit guten Ergebnissen zur Befilmung von Pellets eingesetzt werden kann.

Wie bei konventionellen Befilmungsverfahren, kommen beim Dry Coating Weichmacher zum Einsatz. Die Notwendigkeit dieser Hilfsstoffe ergibt sich unter anderem aus der Tatsache, dass sofern nicht Filmpolymere, diese in Lösung vorliegen, oberhalb ihrer Glasübergangstemperatur (Tg) die notwendige Umwandlung zu einem rissfreien Film durchlaufen. Da die Tg vieler eingesetzter Polymere jedoch mit 100°C oder höher oftmals zu hoch für empfindliche Wirkstoffe liegen, muss eine Senkung der Tg realisiert werden, die durch Weichmacher erreicht werden kann. Da Wasser in vielen Befilmungsrezepturen auch zur Weichmachung beiträgt, muss dessen Abwesenheit ebenfalls durch die eingesetzten Weichmacher kompensiert werden. Beim Dry Coating kommt den eingesetzten Weichmachern eine weitere besondere Bedeutung zu, da diese als die einzigen flüssigen Komponenten in der Befilmungsrezeptur auch andere Funktionen wie die Bildung von Kontaktkräften zwischen zu überziehendem Kern und Filmbildnerpartikeln sowie zwischen den Filmbildnerpartikeln realisieren müssen. Wie bisherige Arbeiten zeigen, stellen Kapillarkräfte, die vom Weichmacher ausgehen, dabei die maßgeblichen Kräfte dar. Daher ermöglichen Weichmacher, die stärkere Kapillarkräfte ausbilden können, einen effizienteren Befilmungsprozess als solche mit niedrigeren Kapillarkräften.

Die Auswahl eines geeigneten Weichmachers orientiert sich in erster Linie am eingesetzten Filmpolymer. Jedoch wird diese Auswahl vielfach durch die zwingend zu gewährleistende toxikologische Unbedenklichkeitsforderung erschwert. Verwiesen sei auf die guten Weichmacher aus der Gruppe der Phthalate, die in galenischen Formulierungen jahrzehntelang Verwendung fanden, allerdings durch in neuerer Zeit nachgewiesene Reproduktionstoxizität zunehmende Kritik erfahren. Daher spielt die Auswahl einer geeigneten Befilmungsrezeptur gerade zu Beginn der Verfahrensentwicklung eine entscheidende Rolle. Jedoch sind viele physikalisch-chemische Prozesse, die das Dry Coating determinieren, bedingt durch die



Neuheit des Verfahrens, noch nicht bekannt, so dass der Einsatz von verschiedenen Hilfsstoffen bisher meist empirisch erfolgte.

Ein Ziel der vorliegenden Arbeit ist es daher, durch experimentelle Untersuchung verschiedener Hilfsstoffe, Erkenntnisse über die den Dry Coating-Prozess beeinflussenden Eigenschaften dieser Hilfsstoffe zu erlangen und somit eine gezieltere und zweckmäßigere Auswahl treffen zu können. Dies geschieht im Hinblick auf eine Optimierung der Befilmungsrezeptur mit dem Ziel, die Performance des Prozesses im Hinblick auf Funktionalität des Films und auf Effizienz des Filmauftrags verbessern zu können.

Dabei konzentriert sich die vorliegende Arbeit schwerpunktmäßig auf die Suche nach anderen geeigneten Weichmachern, besonders auf neue Hilfsstoffe, die zusätzlich die Coating Effizienz (CE) erhöhen. Wie Kablitz et al. bereits postulierten, bedarf das Dry Coating Verfahren zusätzlich zur Weichmachung eines weiteren Hilfsstoffes, der Kontaktkräfte zwischen den einzelnen Polymerpartikeln ermöglichen kann. Da hierfür bislang jedoch Stoffe eingesetzt wurden, die auch weichmachende Wirkung haben, wurde dieser Eigenschaft in anderen Arbeiten keine besondere Bedeutung beigemessen und daher die Erniedrigung der Tg als Hauptkriterium herangezogen. Jedoch konnten Kablitz et al. zeigen, dass die eingesetzten Substanzen wie Myvacet® 9-45K die Tg des Polymers nicht zu senken vermögen, jedoch für den Prozess von essentieller Bedeutung sind. Da Kablitz et al. mittels Rasterkraftmessungen zeigen konnten, dass Myvacet[®] 9-45K Kapillarkräfte zwischen Polymerpartikeln ausbilden und erhöhen kann, wurde dieser Hilfsstoffgruppe die Bezeichnung Kapillarkraftverstärker (CFP) gegeben. Bislang ist nur für Myvacet[®] 9-45K bekannt, dass es als CFP fungieren kann. Daher befasst sich diese Arbeit mit der Auffindung anderer CFP, um daraus mögliche weitere Erkenntnisse über diese neue Hilfsstoffgruppe und ihre besonderen Eigenschaften, die sie von den Weichmachern unterscheiden, zu erlangen. Hierfür sollen Kriterien erarbeitet werden, mit denen Hilfsstoffe als CFP ausgemacht werden können, ohne dass hierfür ein Befilmungsprozess durchgeführt werden muss. Des Weiteren soll durch systematischen Vergleich homologer Substanzreihen geprüft werden, ob sich CFP Eigenschaften aus bestimmten physikalisch-chemischen Eigenschaften bzw. der molekularen Struktur von Substanzen herleiten lassen. Weitere Schwerpunkte dieser Arbeit liegen in der Charakterisierung von Filmpolymeren sowie in der Erprobung weiterer Filmpolymere für den Dry Coating-Prozess. Hierbei soll zudem auch untersucht werden, ob unterschiedliche wirkstoffhaltige Kerne unter vergleichbaren Bedingungen für das Dry Coating geeignet sind.





B. Einführung und theoretische Grundlagen

1. Sinn und Entstehung von Befilmungsverfahren

Die älteste Form einer überzogenen Arzneiform, sofern diese bereits als Arzneiform aufgefasst werden darf, stellt das Dragee dar. Bereits dabei diente die Umhüllung zur Kaschierung bitteren Geschmacks damaliger Arzneien, überwiegend wurde das Verfahren jedoch zur Herstellung wohlschmeckenden Naschwerks verwendet [1]. Heutzutage versteht man unter einem Dragee, dessen Name sich vom griechischen *tragamenta* für eine Süßigkeit oder ein Dessert ableitet, eine mit Zucker und / oder zuckerartigen Stoffen umhüllte Arzneiform. Aber auch im Bereich der Lebensmittel hat sich der Begriff für einige Süßigkeiten wie Drageeeier oder dragierte Mandeln gehalten.

Die frühesten Angaben zu Dragees finden sich im griechisch-arabischen Kulturkreis. Im Laufe der Geschichte wurden zum Überziehen von meist Pillen diverse Materialien wie natürlich vorkommende Schleime, Pigmente, für wohlhabende Leute sogar Silber und Gold, verwendet. Die klassische Entwicklung des Überziehens mit süßschmeckenden Stoffen, wie Honig und später Zucker, wurde jedoch im alten Ägypten und im Mittelalter in Frankreich durchlaufen. Auch hier stellte ein wichtiger Grund für das Überziehen das Verdecken eines bitteren Geschmackes von Arzneien dar. Im 19. Jahrhundert rückte, bedingt durch den vermehrten Anbau von Zuckerrohr und Zuckerrüben, Zucker (= Sucrose, syn. Saccharose) immer mehr als dominierender Überzug von Dragees in den Vordergrund.

Auch der Herstellungsprozess wurde weiterentwickelt, dragierte man anfangs noch in Schalen, so wurden später Kupferschalen über offenem Feuer und ab 1840 erste handbetriebene Dragierkessel verwendet. Bis in die 1940er Jahre bestanden in der Herstellung von Dragees in den Bereichen Pharmazie und Lebensmittelindustrie keine nennenswerten Unterschiede. Mit dem Aufkommen automatisierter Herstellungsprozesse in den 1950er Jahren entwickelten sich die beiden Bereiche in unterschiedliche Richtungen. Die Lebensmittelindustrie verfolgte weiterhin Verfahren des klassischen Dragierens, wohingegen die Bestrebungen der Arzneiformenentwicklung in Richtung Befilmung mit möglichst geringen Mengen an Umhüllungsmaterialien gingen. Man bedenke dabei, dass bei Dragees die Masse des aufgetragen Überzugsmaterials im Ausmaß der Masse des Kernes durchaus entsprechen kann. Dieses führt bei an sich schon großen Kernen zu einem erheblichen Anstieg der Größe der



Darreichungsform, was den Anwendern Probleme beim Schluckvorgang bereiten kann. Denn im Gegensatz zu Naschwerk-Dragees sollen überzogene Arzneiformen in der Regel unzerkaut eingenommen werden. Daher ist es generell wünschenswert, die Masse des Überzugsmaterials möglichst gering zu halten. Ein weiterer Nachteil dicker Überzüge und der Dragierung ist in der hohen Zeitintensität der Herstellung zu sehen. Bestrebungen in Richtung der Entwicklung dünnerer Überzüge gelangen erstmals mit dem Einsatz synthetischer, oftmals polymerer Materialen als Überzugsmittel in den 1950er Jahren [2, 3]. So wurden 1953 bereits erste wachsartige Überzüge aus Polyethylenglycolen hergestellt. Auch die Kerne verändern sich. Bereits in den 1960 Jahren gelang es, Kristalle, Granulate, Pellets und sogar Hartgelatinekapseln zu überziehen. Zu dieser Zeit rückten neben der Kaschierung schlechten Geschmacks auch andere Gründe für die Herstellung von überzogenen Arzneiformen zunehmend in den Vordergrund. Waren Gründe anfangs noch die Erhöhung der mechanischen Stabilität und Schutz des Wirkstoffes gegen Feuchte, Luft und Licht, so trat in den 1970er Jahren, ermöglicht durch die Entwicklung neuer Polymere seitens der chemischen Industrie, auch der Wunsch nach veränderten Freisetzungseigenschaften des Wirkstoffes in den Fokus der Überlegungen. Dies ging einher mit der zunehmenden Bedeutung der Pharmazeutischen Technologie als eigenständige Disziplin innerhalb der pharmazeutischen Wissenschaften [1].

Bereich der modernen Arzneiformen hat der ursprüngliche Gedanke einer Geschmackskaschierung als Grund für das Überziehen wenig von seiner Bedeutung verloren. Auch heute existieren viele Spezialitäten mit Überzügen zum Verdecken des Geschmacks, jedoch wird dies vornehmlich durch synthetische Filmpolymere erzielt. Der Einsatz von Sucrose als Überzugsmaterial wie auch das Verfahren der klassischen Dragierung haben aus Gründen hoher Kalorität des Materials und dem hohen zeitlichen Aufwand der Herstellung, aber auch aufgrund schlechter Möglichkeiten im Bereich der Prozessindustrialisierung und automatisierung zu Gunsten moderner Befilmungstechniken mit Polymeren an Bedeutung eingebüßt. Neben der Geschmacksmaskierung stellen mechanische Stabilität, Schutz des Wirkstoffes, verzögerte und veränderte Freisetzung heutzutage die entscheidenden Gründe für die Herstellung überzogener Arzneiformen dar. Gerade das zunehmende Wissen um biopharmazeutische Aspekte von Arzneien wie auch die zunehmende Entwicklung von Wirkstoffen, deren pharmakokinetische Eigenschaften nicht denen einer effizienten Therapie verlangen der Entwicklung von Arzneiformen gerade im entsprechen, freisetzungsregulierender Filme eine ständige Weiterentwicklung ab.



2. Definitionen von Begrifflichkeiten bei der Befilmung

Befilmungsverfahren sind nicht nur bei der Arzneiformung, sondern auch in diversen anderen Industriebereichen von essentieller Bedeutung bei der Herstellung von Produkten. Es sei hier vor allem auf die Lackierung von Metallwaren und Automobilen sowie auf den großen Bereich der Farb- und Lackindustrie verwiesen. Besonders zu Letzterem lassen sich beachtliche Gemeinsamkeiten finden, welche vorrangig aus den Anfängen der Entwicklung polymerbasierter pharmazeutischer Filme herrühren, da man sich in der Zeit vielfach an den bereits fortgeschrittenen Verfahren, insbesondere den Formulierungstechniken der Farb- und Lackindustrie, orientierte. So kommt es, dass viele Begrifflichkeiten in beiden Bereichen Verwendung finden, obgleich bedingt durch die individualisierte Weiterentwicklung in jedem Fachbereich, heute mit einigen Begriffen unterschiedliche Bedeutungen verbunden sind. Da zudem einige Begrifflichkeiten auch in den Alltagsbereich Eingang gefunden haben, bestand der Bedarf, diese Ausdrücke im Folgenden näher zu charakterisieren.

2.1. Überzogene Arzneiformen, Befilmung, Coating und Dragierung

Wie bereits eingangs erwähnt, stellen Dragees die älteste Form überzogener Arzneiformen dar. Dabei ist der Ausdruck "überzogene Arzneiform" als Oberbegriff zu verstehen, der in die Unterkategorien befilmte Arzneiformen und Dragees unterteilt werden kann. Letztere werden im Prozess der Dragierung mit Hilfsstoffen – vor allem Sucrose, aber auch anderen Zuckern bzw. Zuckeralkoholen – überzogen, so dass diese monomeren Substanzen den Hauptbestandteil des Überzugs ausmachen. Hingegen werden befilmte Arzneiformen in Befilmungsprozessen mit Polymeren als Umhüllungsmaterialien hergestellt. Der aus dem Englischen stammende Begriff *coating* wird heute im Deutschen oftmals auch synonym zum Ausdruck Befilmung verwendet. Gleichzeitig ist Coating auch ein Synonym für einen Film an sich. Es muss allerdings darauf hingewiesen werden, dass der Ausdruck Coating auch für andere Verfahren wie Beschichtungsprozesse mit diversen Materialien, beispielsweise Metallpulvern Verwendung findet, ohne dass es dabei zwangsläufig zur Ausbildung eines Filmes kommt.

Ein Befilmungsprozess besteht im Wesentlichen aus zwei essentiellen Teilen oder Schritten. Dies sind die Applikation der Befilmungsrezeptur und die Ausbildung des Filmes. Beide Teile laufen je nach Art des Befilmungsprozesses parallel – also zeitgleich in einem Schritt – oder nacheinander in zwei Schritten ab. Im letztgenannten Fall findet nach dem ersten Schritt, der sogenannten Applikations- oder Coating-Phase, die sogenannte Verfilmungs- oder Curing-



Phase statt, bei der es zur Verfilmung kommt. Als Verfilmung versteht man allgemein Mechanismen und Prozesse die zur Ausbildung eines Filmes aus Ausgangsmaterialien führen. Gleichzeitig bezeichnet Verfilmung auch die Umwandlung der Ausgangsmaterialien in den Film. Bei Befilmungsprozessen kommt es üblicherweise während der Curing-Phase zur Verfilmung. Der englische Ausdruck *curing* wird mit Ausheilen, Härten oder Aushärten übersetzt, obgleich dies hier nicht genau der Bedeutung entspricht. Unter Curing versteht man vielmehr einen Verfahrensschritt, oftmals in Form einer thermischen Behandlung, bei dem es zur Umwandlung des Befilmungspolymers zum fertigen Film kommt [4]. Dabei kommt es zur vollständigen Koaleszenz. Da im Deutschen kein eindeutiger Ausdruck zur Beschreibung dieses Vorganges existiert, wird in dieser Arbeit der Ausdruck Curing verwendet.

2.2. Polymere, Kunststoffe, Filme, Lacke und Befilmungsrezeptur

Polymere haben als Hauptbestandteil von Filmen eine besondere Bedeutung bei Befilmungsprozessen. Zur genauen Abgrenzung der hiermit verbundenen Begrifflichkeiten bedarf es einer Definition des Ausdrucks Polymer. Nach IUPAC ist ein Polymer ein "Molekül mit hoher relativer molarer Masse, dessen Struktur aus der mehrfachen Wiederholung einer Grundeinheit besteht, wobei diese, tatsächlich oder konzeptionell, Moleküle von niedriger Molarer Masse" sind. Umgangssprachlich wird für ein Polymer meist der Ausdruck Kunststoff verwendet, wobei dann davon ausgegangen wird, dass die benannte Substanz synthetischen oder halbsynthetischen Ursprunges ist. Auch innerhalb der Normen werden Polymere oftmals als Kunststoffe bezeichnet, so dass diese Begriffe teilweise synonym verwendet werden. Die pharmazeutisch verwendeten Filmbildner-Polymere sind mit Ausnahme von Schellack, welches einen unveränderten Naturstoff darstellt und somit nicht unter den Begriff Kunststoff gefasst werden kann, Kunstoffe vollsynthetischen Ursprungs, wie Methacrylat-Copolymere, oder werden wie die Cellulosederivate beispielsweise halbsynthetisch hergestellt. Da der Begriff Kunststoff jedoch in der modernen pharmazeutischen Literatur für Befilmungspolymere nicht gebräuchlich ist, soll dieser in der vorliegenden Arbeit auch nicht weiter verwendet werden.

Ein Polymer selbst stellt noch keinen Film dar. Es ist lediglich Hauptbestandteil der sogenannten Befilmungsrezeptur (syn. Befilmungsformulierung). Des Weiteren eignen sich

¹ Wörtliche Übersetzung der IUPAC-Definition "macromolecule polymer molecule" aus: Pure and Applied Chemistry 68: 2287-2311 (1996).



zudem nicht alle Polymere gleichermaßen für die Herstellung von Filmen, da sich viele Polymere auch unter Verwendung weiterer Hilfsstoffzusätze nicht in rissfreie Filme überführen lassen. Der Film selbst ist das fertige Produkt, welches mittels unterschiedlicher technologischer Verfahren aus der Befilmungsrezeptur erhalten wird. Bei pharmazeutischen Produkten befindet sich der Film üblicherweise auf einem Kern, für den unterschiedliche feste Arzneiformen wie Tabletten, Granulate, Pellets oder Kapseln in Frage kommen. Diese kernbildenden Arzneiformen werden in der Regel in einem separaten Herstellungsprozess vor der Befilmung produziert, und erst im Befilmungsverfahren mit dem Film versehen. Zudem ist es möglich, einen Film, insbesondere für experimentelle Zwecke, auch auf andere Oberflächen aufzubringen.

Gelegentlich findet man, besonders in älterer Literatur, für einen pharmazeutischen Film auch den Begriff Lack, was sich z.B. im teilweise noch gebräuchlichen Ausdruck der Lacktablette widerspiegelt. Der Begriff Lack ist chemisch nicht eindeutig definiert. In der Technologie versteht man hierunter jedoch einen Beschichtungsstoff, der nach Auftragung auf einen Körper und nach Einwirkung von chemischen und / oder physikalischen Vorgängen wie beispielsweise dem Verdampfen eines Lösungsmittels, einen Film ausbildet. Ein Lack kann daher im einfachsten Falle ausschließlich aus einem Filmbildungspolymer bestehen, aber auch weitere Zusätze wie Lösungsmittel, Pigmente, Bindemittel usw. enthalten. Mit Lack kann daher sowohl die Befilmungsrezeptur, z.B. eine Lackfarbe, als auch der fertige Film gemeint sein. In den 1960er Jahren, zu Beginn der Entwicklung pharmazeutischer Polymerfilme, wurde der Begriff Lack durchaus auch im Zusammenhang mit überzogenen Arzneiformen verwendet. Heutzutage ist dies jedoch nicht mehr üblich, so dass der Ausdruck Lack ausschließlich im Bereich von Wandfarben und dergleichen verwendet wird. Hiervon streng zu unterscheiden ist der Begriff Farblack (engl. lake). Dieser Ausdruck bezeichnet keinen Film oder eine Befilmungsrezeptur, sondern einen chemisch definierten Stoff, der den Farbstoffen zugeordnet werden kann. Im Gegensatz zu Pigmenten, die nahezu vollkommen unlöslich sind, basieren Farblacke auf wasserlöslichen Farbstoffen, die durch Zusätze schlecht löslich gemacht werden. Im Gegensatz dazu existieren im Englischen für den Begriff Lack im Zusammenhang eines Filmes mehrere Ausdrücke. In der Literatur wird oftmals der Ausdruck varnish verwendet. Gebräuchlich sind jedoch auch lacquer, finish und paint, wobei Letzteres auch mit Anstrich übersetzt werden kann. Unter (nail) polish versteht man einen Nagellack.



3. Mechanistische Betrachtungen der Filmbildung

Ein Film ist ein fester Körper, der sich neben seiner Elastizität insbesondere durch sein gleichmäßiges Aussehen auszeichnet. Oftmals haben Filme eine gewisse Transparenz und einen leichten Glanz. Eine Strukturierung des Filmes lässt sich ohne Vergrößerung meist nicht erkennen. Hingegen handelt es sich bei dem wesentlichen Ausgangsmaterial eines Filmes, dem Polymer, um meist ungleichmäßig geformte und trüb aussehende Partikel.

Im Folgenden soll daher geklärt werden, wie es zur Umwandlung von einzelnen Polymerpartikeln zu einem Film kommt. Hierbei werden insbesondere zwei Hauptaspekte betrachtet. Zum einen ist dies die thermisch induzierte Umwandlung des Polymermaterials. Für diese werden die ablaufenden Prozesse in Hinblick auf die physikalisch-chemischen Eigenschaften des Materials und dessen Wechselwirkung mit weiteren Bestandteilen der Befilmungsrezeptur bzw. des Filmes näher betrachtet. Den anderen Aspekt bilden die bei der Befilmung auftretenden Kräfte, die sowohl die Adhäsion des Filmes auf der Kernoberfläche als auch je nach Methode das schichtartige Wachstum einer Polymerschicht oder des Filmes bewirken.

3.1. Verfilmung: Entstehung eines gleichmäßigen Filmes aus einzelnen Polymerpartikeln

Bei der Befilmung muss aus vielen einzelnen Polymerpartikeln durch Umwandlungsprozesse ein zusammenhängender Film gebildet werden. Dies wird durch weitere Bestandteile der Befilmungsrezeptur wie Wasser oder Lösungsmittel und insbesondere durch den Weichmacher unterstützt. Der entscheidende Vorgang dabei ist die Umwandlung des Polymers, die durch thermische Behandlung ausgelöst wird. Bei Befilmungen aus organischen oder wässrigen Lösungen liegen die Polymermoleküle bereits molekulardispers verteilt vor und können sich wie Moleküle im flüssigen Zustand innerhalb gewisser Grenzen frei bewegen. Bei der thermischen Behandlung verdampfen nun die Lösungsmittelmoleküle, wobei sich die Polymermoleküle einander annähern. Dabei bildet sich der Film aus, indem die Polymermoleküle von der flüssigen Phase der Lösung in die feste Phase des Filmes übergehen. Je nach Lösungsmittel muss hierzu nicht zwangsläufig Wärme zugefügt werden, da aufgrund des Dampfdruckes ein Verdampfen des Lösungsmittels auch bei Raumtemperatur möglich ist.

Die zweite Art der Filmbildung liegt bei allen weiteren Befilmungsprozessen vor, bei denen das Polymer nicht gelöst eingesetzt wird. Hierbei muss das Polymer zwei Zustandsumwandlungen durchlaufen. Dabei geht das Polymer durch thermische Behandlung von einem "quasifesten Zustand" in eine Art "quasiflüssigen Zustand" über. In diesem Zustand



sind die einzelnen Moleküle beweglich, so dass es durch Umordnungsvorgänge zur Ausbildung des Filmes kommt². Während des Abkühlvorganges kommt es wieder zur Rückumwandlung. Der Film behält durch die erfahrene Weichmachung (vgl. folgenden Abschnitt B.3.1.3.) jedoch seine Elastizität.

3.1.1. Glasübergang und Glasübergangstemperatur von Filmpolymeren

Polymere, die zur Filmbildung verwendet werden, sind amorphe bis teilkristalline Substanzen. Die meisten pharmazeutisch verwendeten Polymere sind durch ihren Glaszustand, der eine besondere Form des amorphen Zustandes darstellt, gekennzeichnet. Oberhalb der Glasübergangstemperatur sind glasartige Polymere, die dann gelegentlich auch als Polymerschmelze bezeichnet werden, elastisch verformbar und zeigen ein Fließverhalten, so dass dieser Zustand gummielastisch (syn. viskoelastisch) genannt wird². Polymere, die bereits bei Raumtemperatur gummielastisch sind und somit stets oberhalb ihrer Glasübergangstemperatur liegen, werden als Elastomere bezeichnet, da sie elastisch verformbar sind.

Damit aus vielen einzelnen Polymerpartikeln (Mikro-Partikel) ein Film (Makro-Partikel) entstehen kann, müssen sie ihre Form ändern. Dies kann zum einen geschehen, indem man die Substanzen auflöst, wobei sie ihre Partikelform vollständig verlieren und nach Verdampfen des Lösungsmittels in der neuen Form des Filmes wieder auftreten. Die andere Möglichkeit der Entstehung eines Polymerfilmes bildet der thermisch induzierte Übergang der Polymerpartikel in den gummielastischen Zustand mit der anschließenden Erstarrung in Form des Filmes. Bei dieser zweiten Methode wird kein Lösungsmittel benötigt, jedoch muss ähnlich dem Schmelzen bei kristallinen Substanzen eine Umwandlung des Polymers durchlaufen werden [5, 71. Diese wird als Glasübergang und die entsprechende Temperatur Glasübergangstemperatur Tg bezeichnet. Definitionsgemäß beschreibt die Tg diejenige Temperatur, an der ein amorpher Stoff, der auch als glasartig erstarrte Schmelze betrachtet

_

² Der Glasübergang bei der Umwandlung vom spröden glasartigen zum flexibleren gummielastischen Zustand ist kein Phasenübergang im thermodynamischen Sinne (vgl. Abschnitt C.3.1.2.2.), so dass hier korrekterweise nicht von fest und flüssig gesprochen werden darf. Aus thermodynamischer Sicht befindet sich ein glasartiges Polymer in einem amorphen Zustand, der dem festen Aggregatzustand zugeordnet wird. Dabei wird thermodynamisch eher von einem energielastigen Bereich unterhalb des Glasüberganges und einem entropielastigen Bereich oberhalb des Glasüberganges gesprochen, wobei beide Zustände als glasartig bezeichnet werden. Eine Differenzierung der Zustände durch Verwendung des Ausdrucks gummielastisch wird hingegen in den Polymerwissenschaften bevorzugt.



werden kann, in eine zähe Flüssigkeit übergeht. Oftmals wird dies auch als Übergang der mikrobrownschen Bewegung isolierter Polymersegmente zu einer makrobrownschen Bewegung größerer Segmentabschnitte mit gekoppelten Bewegungen angesehen [11]. Der Glaszustand stellt einen thermodynamischen metastabilen Zustand dar. Anders als bei der Schmelztemperatur T_m, allgemein als Schmelzpunkt bezeichnet, kristalliner Substanzen findet beim Glasübergang kein scharfer Übergang vom festen in den flüssigen Zustand statt (vgl. Abschnitt C.3.1.2.2.). Die Veränderung verläuft vielmehr langsam, mitunter über mehrere Grad Celsius und kann visuell oftmals nicht sofort erkannt werden. Hierin liegt auch ein Grund, warum für die messtechnische Bestimmung der Tg verschiedene experimentelle Methoden entwickelt wurden, die unterschiedliche Aspekte des Polymers betrachten und daher auch zu leicht unterschiedlichen Werten führen. In der pharmazeutischen Technologie stellt der meist mittels DSC bestimmte thermische Glasübergang den vorrangig betrachten Parameter dar. Im Abschnitt C.3.1.2.1. werden die einzelnen Verfahren und die zugrunde liegenden Prozesse eingehend beschrieben.

3.1.2. Mindestfilmbildetemperatur

Die Bestimmung der Mindestfilmbildetemperatur (syn. Mindestfilmbildungstemperatur, MFT) ist ein aus dem Bereich von Farben und Lacken stammendes Verfahren zur Charakterisierung einer Befilmungsrezeptur [8]. Aufgrund ihrer einfachen Durchführbarkeit und ihres praktischen Nutzens hat die MFT auch zu einer Übernahme in den Bereich der pharmazeutischen Befilmung geführt. Definitionsgemäß wird nach DIN 53787 bzw. der neueren internationalen Norm DIN ISO 2115 als Mindestfilmbildetemperatur MFT die niedrigste Temperatur in °C bezeichnet, bei der eine dünne Schicht einer Kunststoffdispersion noch zu einem zusammenhängenden Film austrocknet [9, 10].

Stellenweise werden die Begriffe Glasübergangstemperatur Tg und Mindestfilmbildetemperatur (MFT) synonym verwendet [11, 12]. Dies ist jedoch strikt abzulehnen, wenn man bedenkt, was der jeweilige Ausdruck beschreibt. Die Tg definiert streng genommen eine physikalische Größe eines reinen Polymers und ist nicht zwangsläufig im Zusammenhang mit einer Filmbildung zu betrachten [13, 14, 46]. Eine Bestimmung der Tg von Substanzgemischen ist zudem auch möglich. Hingegen kann die MFT immer nur von einem Substanzgemisch, im einfachsten Fall von einer wässrigen Dispersion des Polymers, bestimmt werden. Sie lässt sich



auch nur auf weitgehend wasserunlösliche Polymere³ anwenden und eignet sich aus praktischen Gründen nur für Polymere, deren Tg weit unter 100°C liegt, da oberhalb dieser Temperatur kein flüssiges Wasser und folglich auch keine Dispersion mehr vorliegen kann. Im Gegensatz zu Tg, für deren Bestimmung eine Vielzahl unterschiedlicher Techniken verwendet werden kann (vgl. Abschnitt C.3.1.2.), ist die MFT weitgehend durch ihre Bestimmungsmethode definiert, weshalb sie sich vorrangig für spezielle praktische Fragestellungen und weniger für wissenschaftliche Betrachtungen eignet.

Weiterhin beschreibt die MFT, anders als die Tg, nicht die Eigenschaften des fertigen Filmes bzw. des Polymers, sondern charakterisiert vielmehr die Filmbildung. Beiden gemeinsam ist jedoch, dass sie Temperaturen beschreiben, die durch Änderung der Beweglichkeit von Polymerketten charakterisiert sind und die neben dem Polymer selbst hauptsächlich durch Art und Menge des eingesetzten Weichmachers beeinflusst werden. Um eine gute Verfilmung zu erhalten, sollte beim Curing von befilmten Arzneiformen die Temperatur etwa 10°C oberhalb der MFT liegen [15]. Die thermischen Eigenschaften einiger Filmpolymere sind in Tabelle 1 gezeigt.

Die Bestimmung der MFT kann beim Einsatz von Polymerdispersionen oder wässrigen Lösungen³, sofern sie unterhalb von 100°C, d. h. des Siedepunktes von Wasser, liegt, über eine MFT-Bank bestimmt werden. Als MFT-Bank wird eine einfache Konstruktion aus einem Metallblech bezeichnet, welches an einer Seite aufgeheizt und an der anderen Seite abgekühlt wird. Beim Aufstreichen der Polymerdispersion bzw. -lösung in dünner Schicht kann die MFT mit einem Thermometer an der Stelle gemessen werden, an der die Bildung eines Filmes einsetzt. Die MFT-Bestimmung dient nicht primär zur Charakterisierung eines Polymer-Weichmacher-Gemisches, sondern bestimmt hauptsächlich den weichmachenden Effekt, der vom Wasser als Dispersionsmittel auf das Polymer ausgeübt wird [18]. Ob die Tg-Senkung im Einzelfall maßgeblich durch den Weichmacher oder durch das Wasser erfolgt, kann anhand der MFT-Messung nicht erkannt werden. Daher wird heute oftmals zur Bestimmung thermischer Vorgänge in Polymer-Weichmacher-Mischungen die DSC nach DIN 51005 verwendet (vgl.

_

³ Gemäß der DIN ISO 2115 Definition bezieht sich eine MFT auf eine wässrige Polymerdispersion, was zur Folge hat, dass die Probe ungelöste Polymerpartikel enthalten muss. Von Polymerlösungen kann daher streng genommen keine MFT im Sinne der DIN ISO Definition bestimmt werden, wenngleich die MFT-Apparatur auch für Lösungen verwendet werden kann und die ermittelten Werte zur Charakterisierung der Filmbildung verwendet werden können.



Abschnitt C.3.1.2.2.), da diese ohne Wasser durchgeführt werden kann, sodass hiermit allein Veränderungen der Polymereigenschaften durch den Weichmacher bestimmt werden können [16].

In der Literatur wird mitunter auch vom Weißpunkt (WP) gesprochen. Als WP bezeichnet man diejenige Temperatur, bei der aus einer Polymerdispersion noch kein Film entsteht, sondern die während der Trocknung eine weiße Schicht ausbildet. In der Regel liegt der WP wenige Grad Celsius unterhalb der MFT. Da der WP, wie bei Polymerdispersionen üblich, an einer MFT-Bank bestimmt wird, was für Dry Coating-Rezepturen aufgrund des Fehlens von Wasser nicht möglich ist, und zudem weniger Aussagekraft hat als die MFT, wird auf ihn in dieser Arbeit nicht weiter eingegangen.

Tabelle 1: Thermische Kennzahlen einiger Filmpolymere

Polymer	Tg mittels DSC [°C]	MFT [°C]
CAP	≈ 170 ⁽¹⁾	
CMEC	40 - 45 (2)	
EC	≈ 130 ^{(1), (2)}	$pprox 75^{(6)}$
		$pprox 40^{(7)}$
Eudragit® FS 30 D	$\approx 48^{(3)}$	≈ 15
Eudragit® L 100	≈ 150 ⁽¹⁾	> 85
Eudragit® NE 30 D	-8 (4)	5
Eudragit® RS 30 D	$\approx 70^{(4)}$	≈ 45
Eudragit® S 100	$\approx 160^{(1)}$	> 85
HPC	30 - 50 ⁽²⁾	
HPMC	180 (1)	
HPMCP Typ 55	≈ 135 ⁽¹⁾	
MC	$\approx 150^{(2)}$	

⁽¹⁾ Nach Sakellariou et al. [332]; (2) Nach Bauer et al. [1]; (3) Herstellerangaben [17]; (4) Herstellerangaben [104, 105]; (5) Mit 30 % Glycerolmonocaprylat nach Bauer et al. [1]; (6) Mit 20 % Diethylphthalat nach Bauer et al. [1]; (7) Mit 18 % Di-*n*-butylsebacat nach Lippold et al. [18].

3.1.3. Weichmachung

Da die Tg eines Filmpolymers oftmals zu hoch liegt, um bei für die Arzneiform akzeptablen Bedingungen eine Verfilmung zu bewirken, werden Filmpolymeren Weichmacher zugesetzt. Diese setzen sich zwischen die einzelnen Polymerketten, drängen diese auseinander, wodurch die gegenseitigen Wechselwirkungen stark gemindert werden. Die Energiedifferenz zwischen einem auf diese Weise "weichgemachten" Polymer im Glaszustand und dem Polymer in seinem gummielastischen Zustand ist somit deutlich geringer als die zu einem "nichtweichgemachten" Polymer und kann daher oftmals schon durch geringe Temperaturerhöhung erreicht werden (vgl. auch Abschnitt B.3.1.1.). Weichmachung bezeichnet somit einen Vorgang, bei dem verschiedene Einflüsse die ursprüngliche Tg eines Polymers senken.



Man unterscheidet grundsätzlich zwischen innerer und äußerer Weichmachung.

3.1.3.1. Innere Weichmachung

Von innerer Weichmachung spricht man, wenn die Polymerstruktur an sich so verändert wird, dass die Tg sinkt. Dies erreicht man durch den Einsatz längerer Seitenketten sowie durch den Einbau flexiblerer Monomere in die Polymerstruktur. Hierbei werden die einzelnen Polymerketten weiter auseinander gedrängt, wodurch ihre Wechselwirkungsmöglichkeiten sinken. Jedoch führt die Einführung längerer Seitenketten ab einer gewissen Länge auch zur Entstehung kristalliner Bereiche, was einem höheren Ordnungszustand gleichkommt und somit die Tg erhöhen kann. Da mit innerer Weichmachung die chemische Struktur des Polymers als solche verändert wird, und dies bereits bei der Synthese erfolgen muss, hat dieses Verfahren folglich keine Bedeutung für die galenische Erzeugung von pharmazeutischen Filmen. In jüngerer Zeit wurden von Evonik Röhm einige Methacrylat-Copolymere entwickelt, bei denen man von innerer Weichmachung sprechen kann. Es handelt sich dabei um Co-Polymere aus mehreren strukturell unterschiedlichen Monomeren. Unter der Bezeichnung Eudragit® NE 30 D wird eine 30 % ige wässrige Dispersion eines Copolymers aus Ethylacrylat (EA) und Methylmethacrylat (MMA) im Verhältnis 2:1 vertrieben, das laut Herstellerangaben keine Weichmacherzusätze benötigt [19]. Eudragit[®] FS 30 D, ein neuartiges Polymer für magensaftresistente Filme, wird ebenfalls als 30 % ige Dispersion angeboten. Es ist ein Copolymer aus den drei Monomeren Methylacrylat (MA), MMA und Methacrylsäure (MAs) im Verhältnis 7:3:1, und hat laut Herstellerangaben eine Tg von etwa 48°C wobei die MFT des Handelsproduktes bei etwa 15°C liegen soll [17, 20]. Für beide Polymere wird der nicht vorhandene Weichmacherbedarf durch erhöhte Flexibilität der Struktur begründet, so dass man hier in der Tat von einer Art inneren Weichmachung sprechen kann.

3.1.3.2. Äußere Weichmachung und Weichmacher

Weitaus bedeutsamer ist hingegen die sogenannte äußere Weichmachung. Hierbei setzt man niedermolekulare Substanzen, sogenannte Weichmacher, dem Polymer zu. Diese, verglichen mit dem Polymer, kleinen Moleküle, sind weitaus flexibler, lagern sich daher zwischen den einzelnen Polymersegmenten ein und bilden mit diesen ein dynamisches Gleichgewicht. An diesem Gleichgewicht sind Wechselwirkungen zwischen Weichmachermolekülen und Polymersegmenten, sowie Wechselwirkungen zwischen Weichmachermolekülen einerseits und Polymersegmenten andererseits beteiligt. Wie bei den inneren Weichmachern wird hierdurch die Tg des Polymers gesenkt. Da sich die Weichmacher-Moleküle zwischen die Polymerketten



drängen, schieben sie diese weiter auseinander, wodurch sich der Zusammenhalt des Polymers auflockert. Dies ist der Grund für die Senkung der Tg und stellt die entscheidende Eigenschaft der Weichmacher während des Befilmungsprozesses dar. Weichmacher übernehmen jedoch auch im fertigen Film eine wichtige Aufgabe. Indem sie zwischen den Polymerketten eingelagert sind, verleihen sie dem fertigen Film eine stärkere Flexibilität, was sich in einer Zunahme der Elastizität und Verformbarkeit äußert. Dies ist von nicht zu unterschätzender Bedeutung, wenn man bedenkt, dass es bei Verlust von Weichmachern zu einer erhöhten Sprödigkeit und Rissanfälligkeit des Filmes kommen kann, was den Verlust der Filmfunktion zur Folge haben kann. Aus diesem Grund werden in der Regel schwerflüchtige und hochsiedende Substanzen als Weichmacher verwendet. Trotzdem kann es über die Zeit zum Verlust des Weichmachers kommen [21]. Bildlich veranschaulichen lässt sich dies beispielsweise in der erniedrigten mechanischen Stabilität von Kunststoffmöbeln. Bei diesen kommt es über die Zeit oftmals zum Ausdampfen von Weichmachern, wodurch ihre Elastizität sinkt. Grundsätzlich handelt es sich bei Weichmachern für Kunststoffe, die als Alltagsgegenstände Verwendung finden, und bei Weichmachern für pharmazeutische Formulierungen um die gleichen Substanzen. Bei Letzteren wird jedoch dem Aspekt der toxikologischen Unbedenklichkeit besondere Bedeutung beigemessen, so dass viele Weichmacher pharmazeutisch nicht eingesetzt werden können. Dies liegt nicht immer an einer hohen Toxizität, sondern ist vielfach eine Folge der häufig aufwendigen und kostenintensiven Testverfahren, die im Rahmen der Zulassung an neue Hilfsstoffe für die Anwendung in pharmazeutischen Produkten notwendig sind [22, 23]. Nahezu alle derzeit gebräuchlichen Weichmacher für pharmazeutische Formulierungen sind seit langer Zeit in Gebrauch, wobei ihre Unbedenklichkeit vielfach mit ihrer langjährigen Anwendung ohne negative Auswirkungen begründet wird. Neuere Untersuchungen der letzten zehn Jahre zeigten, dass dies, wie am Beispiel der lange als unbedenklich angesehenen Phthalate gesehen, ein nicht zu unterschätzendes Risikopotenzial hat.

Ein Weichmacher ist nie allein, sondern immer in Bezug zu einem Polymer und dessen physikalisch-chemischen Eigenschaften zu betrachten. Da ein Weichmacher, wie zuvor beschrieben, mit den Polymerketten interagieren muss, um seine weichmachende Wirkung auszuüben, bedarf es eines deutlichen Wechselwirkungspotentials zwischen Polymer und Weichmacher. Dies berücksichtigt die grobe Faustregel, dass hydrophile Polymere eher hydrophile Weichmacher benötigen und für lipophile Polymere entsprechend lipophile Weichmacher geeignet sind [24]. Die Einteilung der Weichmacher wird daher üblicherweise



anhand ihrer hydrophilen und lipophilen Eigenschaften getroffen. Dabei spielt zudem die Mischbarkeit mit Wasser eine entscheidende Rolle. Die Wasserlöslichkeit eines Weichmachers bestimmt, ob sich dieser in Befilmungsrezepturen wässriger Dispersionen im Wasser löst oder aufgrund schlechter Löslichkeit emulgiert vorliegt. Im letzten Fall findet oftmals eine Anreicherung des Weichmachers im dispergierten Polymer statt, so dass dieses bereits vor der eigentlichen Befilmung weichgemacht vorliegt. Bodmeier und Paeratakul fanden heraus, dass sich bereits nach 24 Stunden verschiedene hydrophobe Weichmacher zu über 85 % in der Polymerphase einer wässrigen Ethylcellulose-Dispersion angereichert hatten, wohingegen sich die hydrophilen Weichmacher Triethylcitrat (TEC) und Triacetin nur zu etwa 50 % bzw. 35 % im Polymer anreicherten [25, 26]. Ein weiterer Aspekt, der auch für das Dry Coating von Interesse ist, ist die Herauslösung von Weichmachern (engl. leaching) während der Freisetzung. Diese ist tendenziell bei hydrophilen Weichmachern höher als bei lipophilen, was in einigen Fällen zu einer früheren Freisetzung des Wirkstoffes führt [27]. Jedoch kann der Einfluss des Leachings auf die Wirkstofffreisetzung in Abhängigkeit von der Art des Wirkstoffes und der Art des Filmpolymers stark variieren. So konnten Bodmeier und Paeratakul zeigen, dass ein Leaching der hydrophilen Weichmacher TEC und Triacetin aus hydrophober Ethylcellulose deutlich schneller stattfindet als bei hydrophilen Methacrylat-Copolymeren [28]. Dieser Effekt einiger Weichmacher wird durch die Erhöhung der Filmpermeabilität und / oder die Bildung von Poren erklärt und bei einigen Polymeren wie Ethylcellulose oder Schellack mitunter gezielt ausgenutzt [15, 29]. Für einige gut wasserlösliche Weichmacher wie Polyethylenglycol 6000 kann die Erhöhung der Permeabilität so groß sein, dass das Freisetzungsprofil unlöslicher Retardfilme maßgeblich durch ihre Konzentration bestimmt wird [30].

Das Verdampfen in die Umgebung nach Diffusion aus dem Polymer ist ein ähnlicher Effekt vieler Weichmacher, der zur Instabilität und Zunahme der Sprödigkeit von Filmen während der Lagerung führen kann, was durch die Verwendung möglichst schwer flüchtiger Substanzen als Weichmacher gering gehalten werden soll. Dennoch lässt sich dieser seit langem bekannte Effekt bei den meisten verwendeten Weichmachern nachweisen [31].

Im Folgenden sind die Substanzen genannt, welche in pharmazeutischen Formulierungen üblicherweise als Weichmacher Verwendung finden.