ウォームエアブローが HEMA 未含有シングルステップアドヒーシブの エナメル質接着性に及ぼす影響

白 玉 康 司¹ 植 田 宏 章^{1,3} 金 澤 智 恵^{1,3} 平 井 一 孝^{1,3} 辻 本 暁 正^{1,2} 髙見澤 俊 樹^{1,2} 宮 崎 真 至^{1,2}

> ¹日本大学歯学部保存学教室修復学講座 ²日本大学歯学部総合歯学研究所生体工学研究部門 ³オレンジ歯科クリニック

抄録

目的:シングルステップアドヒーシブ中の溶媒を効果的に除去するとともにその重合硬化性を向上させるこ とを目的として、ウォームエアブローが考案された.そこで、ウォームエアブローが HEMA 未含有シングル ステップアドヒーシブのエナメル質接着性に及ぼす影響について界面科学的見地から検討するとともに、剪断 接着強さならびに SEM 観察を行った.

材料と方法:供試したシングルステップアドヒーシブは,BeautiBond Multi(松風)である.試片の製作に 際して、ウシ下顎前歯歯冠部唇側面をSiCペーパーの#600まで研削したものをエナメル質被着面とした.被 着歯面にアドヒーシブを塗布した後、ウォームエアブローを行った試片(Warm 群)およびエアシリンジを用 いてエアブローを行った試片(Control 群)の2条件とした.表面自由エネルギーの測定には、表面自由エネ ルギーが既知の液体として、1-ブロモナフタレン、エチレングリコールおよび蒸留水を使用した.接触角の測 定は、全自動接触角計を用いてセシルドロップ法でそれぞれの液滴を1μl滴下し、θ/2法で行った.接着試験 は、通法に従って試片を製作し、万能試験機を用いて剪断接着強さを測定した.

成績:表面自由エネルギーは、Control 群と Warm 群で差が認められなかった。表面自由エネルギーを構成 する各成分で比較すると、van der Waals 力が支配的でありウォームエアブローによる影響は認められなかっ た.また、酸-塩基成分を構成する各成分で比較すると、Lewis 酸性成分は両群間で差が認められず、Lewis 塩 基性成分は、Control 群と比較して Warm 群で有意に低い値を示した。接着試験の結果からは、ウォームエア ブロー時間の違いによる影響は認められなかった。また、接着試験後の破壊形式は、いずれの製品においても 界面破壊が大勢を占め、ウォームエアブロー時間の違いによる影響は認められなかった。

結論:本研究において,HEMA 未含有シングルステップアドヒーシブを用いて,ウォームエアブローが表面 自由エネルギーおよびエナメル質接着性に及ぼす影響について検討したところ,その影響は認められなかった.

キーワード:ウォームエアブロー,表面自由エネルギー,接着強さ

責任著者連絡先:白圡康司 〒101-8310 東京都千代田区神田駿河台1-8-13 日本大学歯学部保存学教室修復学講座 TEL:03-3219-8141, FAX:03-3219-8347, E-mail:dekol1018@g.nihon-u.ac.jp 受付:平成 26 年 9 月 10 日/受理:平成 26 年 10 月 22 日 DOI:10.11471/shikahozon.57.555

緒 言

近年,光重合型レジンの歯質接着システムとして, エッチング,プライミングおよびボンディング操作を1 回としたシングルステップセルフエッチアドヒーシ ブ¹⁻³⁾(以後,シングルステップアドヒーシブ)の臨床応 用頻度が増加している.シングルステップアドヒーシブ は,歯質表層を脱灰するとともに,その部に浸透,光線 照射によって硬化することによって接着性を獲得してい る⁴⁾.そのため,これらの接着システムには,機能性モ ノマーや 2-hydroxyethyl methacrylate (HEMA)など のレジン成分とともに,水,エタノールあるいはアセト ンなどの溶媒が含有されている⁵⁾.このうち水の存在は, アドヒーシブ自体の保存安定性,相溶性あるいは重合性 に影響を及ぼす因子となっている⁶⁷⁾.

シングルステップアドヒーシブは、製造者指示にある ように歯面に塗布された後にエアブローを行うことに よって溶媒を除去し、光線照射によって重合硬化する。 しかし、エアブローが不十分であると、アドヒーシブが 水を含んだ状態で重合硬化することになり、コンポジッ トレジンとの接着性が低下することが指摘されてい る^{8,9)} そこで、シングルステップアドヒーシブ中の溶媒 を効果的に除去するとともにその重合硬化性を向上させ ることを目的として、ウォームエアブローが考案され た¹⁰⁻¹⁴⁾ このウォームエアブローの接着性向上効果につ いては、歯質接着強さ試験による検討に加え、多方面か らの検討も必要と考えられる。これまで著者らが. ウォームエアブローがシングルステップアドヒーシブの 接着性に及ぼす影響を検討したところ、特に HEMA 含 有製品でウォームエアブローを用いる効果が高いという 知見を得た^{13,14)} しかし、HEMA 未含有の製品に対する ウォームエアブローの影響の詳細については不明な点が 多い

そこで著者らは,HEMA 未含有シングルステップア ドヒーシブの効果的な臨床術式を確立する研究の一環と して,ウォームエアブローがシングルステップアドヒー シブのエナメル質接着性に及ぼす影響について表面自由 エネルギーを指標とした検討¹⁵⁾を加えるとともに,剪断 接着強さならびに走査電子顕微鏡(以後,SEM)観察を 行った.

材料および方法

1. 材料および照射器

供試した HEMA 未含有シングルステップアドヒーシ ブは, BeautiBond Multi (松風) である (Table 1). 照 射器としては、ウォームエアブロー機能を有するラルー ナX(オサダ,設定温度 37°C)を用いた(Fig.1).な お、本照射器は青色 LED を光源としており、その光強 度は 650 mW/cm²に設定されている.

2. 表面自由エネルギーの測定

被験歯としてウシ(2~3歳齢)の下顎前歯を用い,そ の歯冠部のみを常温重合レジン(トレーレジン,松風) に包埋した.次いで,直径6~8mm程度のエナメル質平 坦面が得られるように,モデルトリマー(TC 251,ア ロー電子)を用いて唇側中央部を研削した.さらに,こ の面を耐水性シリコンカーバイドペーパーの#600まで 研削して,被着歯面とした.

供試したシングルステップアドヒーシブを被着歯面に 製造者指示時間塗布した後,塗布面に対して角度45°,5 cm上方から,0.45 MPaの空気圧でウォームエアブロー を5秒間行った後に10秒間光線照射した試片をWarm 群とした.また,製造者指示に従ってアドヒーシブを塗 布し,エアシリンジを用いて同様に5秒間エアブロー後 光線照射した試片をControl 群とし,それぞれ表面自由 エネルギー測定用試片とした.

表面自由エネルギーが既知の液体として、1-ブロモナ フタレン、エチレングリコールおよび蒸留水を使用した (Table 2). 接触角の測定は、全自動接触角計 (Drop Master DM 500,協和界面科学)を用い、セシルドロッ プ法でそれぞれの液滴を1 μ l滴下し、装置に付属するソ フトウェア (FAMAS,協和界面科学)を用いて θ /2 法 で測定を行った (Fig. 2).なお、試片数は各条件につい てそれぞれ5個とした.

表面自由エネルギーと接触角との関係は,接着仕事量 を W_{SL} ,液体の表面自由エネルギーを γ_L ,固体の表面自 由エネルギーを γ_S および接触角を θ としたとき,次の拡 張 Fowkes の理論式で定義される¹⁶⁾.

 $W_{SL} = \gamma_L + \gamma_S - \gamma_{SL} = \gamma_L (1 + \cos \theta)$

この拡張 Fowkes の理論式を用いて,シングルステッ プアドヒーシブの Warm 群および Control 群試片におけ る表面自由エネルギーの各成分を,次に示す理論式から 算出した.

$$\begin{split} \gamma_{\rm SL} &= \gamma_{\rm L} + \gamma_{\rm S} - 2 \ (\gamma_{\rm S}^{\rm LW} \cdot \gamma_{\rm L}^{\rm LW})^{1/2} - 2 \ (\gamma_{\rm S}^{+} \cdot \gamma_{\rm L}^{-})^{1/2} \\ &- 2 \ (\gamma_{\rm S}^{-} \cdot \gamma_{\rm L}^{+})^{1/2} \\ W_{\rm SL} &= 2 \ (\gamma_{\rm S}^{\rm LW} \cdot \gamma_{\rm L}^{\rm LW})^{1/2} + 2 \ (\gamma_{\rm S}^{+} \cdot \gamma_{\rm L}^{-})^{1/2} + 2 \ (\gamma_{\rm S}^{-} \cdot \gamma_{\rm L}^{+})^{1/2} \\ &\gamma_{\rm L} &= \gamma_{\rm L}^{\rm LW} + 2 \ (\gamma_{\rm L}^{+} \cdot \gamma_{\rm L}^{-})^{1/2} \\ &\gamma_{\rm S}^{\rm AB} &= 2 \ (\gamma_{\rm S}^{+} \cdot \gamma_{\rm L}^{-})^{1/2} \end{split}$$

 $\hbar \hbar L$, γ_{SL} : Interfacial free-energy between solid and liquid, γ_L^{LW} : Lifshitz-van der Waals force, γ_L^{AB} : Lewis acid-base interaction, γ_L^+ : Lewis acid, γ_L^- : Lewis base

		•	
Adhesive (Lot No.)	Main component	Composite (Lot No.)	Manufacturer
BeautiBond Multi (121101)	4-MET, 6MHPAc, bis-GMA, TEGDMA, acetone, water, initiator	Beautifil II (041252)	Shofu

 Table 1
 Single-step adhesives used in this study

4-MET: 4-methacryloyloxyethyl trimellitate, 6MHPAc: 6-methacryloyloxyhexyl phosphonoacetate, bis-GMA: 2,2-bis [4-(2-hydroxy-3-methacryloyloxypropoxy) phenyl] propane, TEGDMA: triethyleneglycol dimethacrylate



Fig. 1 Laruna X (a) and curing tip (b)

Liquid	Lot No.	Manufacturer	$\gamma_{\rm L}$	$\gamma_{\text{L}}{}^{\text{LW}}$	$\gamma_L{}^{AB}$	γ_L^+	$\gamma_{\rm L}^{-}$
1-Bromonaphthalene	ALH4513	Wako Pure Chemical Industries	43.5	43.5	0.0	0.0	0.0
Ethylene glycol	KWF0703	Wako Pure Chemical Industries	47.9	29.0	18.9	1.9	40.7
Distilled water			72.8	21.8	51.0	25.5	25.5

 Table 2
 Surface free energy and their components values of test liquids

Unit $: mN \cdot m^{-1}$

 γ_L : surface free energy, γ_L^{LW} : Lifshitz-van der Waals force, γ_L^{AB} : Lewis acid-base interaction, γ_L^+ : Lewis acid, γ_L^- : Lewis base



Fig. 2 Drop Matser DM 500 apparatus fitted with a charge-coupled device camera (a) allowing automatic measurements of the contact angles to be made (b)

Table 3 Surface free energies and their parameters of cured adhesive surface

Air-drying	$\gamma_{\rm S}$	$\gamma_{\rm S}{}^{\rm LW}$	$\gamma_{\rm S}{}^{\rm AB}$	$\gamma_{\rm S}^+$	$\gamma_{\rm S}^-$
Control Warm	41.7 (0.7) - 42.7 (0.7) -	41.7 (0.7) 42.7 (0.7)	0.0 (0.0) -	$\begin{bmatrix} 0.0 & (0.0) \\ 0.0 & (0.0) \end{bmatrix}_{-}^{-}$	30.4 (2.3) 19.8 (2.2)

Unit : mN • m⁻¹, values in parenthesis indicate standard deviations (n=5). Values connected by vertical lines indicate no significant difference(p>0.05). $\gamma_{\rm S}$: surface free energy, $\gamma_{\rm S}^{\rm LW}$: Lifshitz-van der Waals force, $\gamma_{\rm S}^{\rm AB}$: Lewis acid-base interaction, $\gamma_{\rm S}^{+}$: Lewis acid, $\gamma_{\rm S}^{-}$: Lewis base

3. 接着強さ試験

エナメル質接着強さ試験には、表面自由エネルギー測 定と同様に調整したウシ抜去歯を用い、被着面積を一定 にするために直径4mmの穴をあけた両面テープを貼付 した。

被着歯面に対して,製造者指示に従ってアドヒーシブ を塗布し,処理された被着面に対して角度45°で5cm上 方から,0.45 MPaの空気圧で5,10あるいは20秒間 ウォームエアブローを行った後に10秒間光線照射した 試片をWarm群とした.また,製造者指示に従ってアド ヒーシブを塗布し,エアシリンジを用いて同様に5秒間 エアブローして10秒間光線照射した試片をControl群と した.

Warm 群および Control 群のいずれの試片についても、 内径4 mm,高さ2 mmの円筒状テフロン型をテープの 穴に合わせて置き、レジンペーストを塡塞して光照射を 行い、これを接着試片とした。これらの接着試片は、照 射直後から 37℃精製水中に24 時間保管した。また、接 着試片の数は各条件につき 10 個とし、試片の製作は23 ±1℃,相対湿度 50±5%の恒温恒湿室で赤色ランプ照明 下に行った。

所定の保管時間が経過した後,万能試験機(Type 5500R, Instron, USA)を用い,クロスヘッドスピード 毎分1.0 mmの条件で剪断接着強さを測定し,その平均 値を各条件における接着強さとして評価した.

接着強さ測定後の破断試片については、その破壊形式 を知るために、実体顕微鏡(J-56005、東京金属)を用い て10倍の倍率で歯質側破断面を観察し、界面破壊、レジ ンあるいはエナメル質の凝集破壊として分類した。

4. SEM 観察

コンポジットレジンとエナメル質との接合界面の観察 には、接着試片と同様に製作した試片を24時間水中保管 した後、エポキシ樹脂に包埋したものを用いた。樹脂が 硬化した後、硬組織精密低速切断機(Isomet 1000, Buehler, USA)を用いて注水下で縦断し、この面をダ イヤモンドペーストの1.0 µm まで順次研磨して観察面 とした。これらの試片は、tert-ブタノール濃度上昇系列

 Table 4
 Enamel bond strength of single-step self-etch adhesives

Control	Warm air-drying time of adhesive (sec)			
Control	5	10	20	
17.4 (1.4) ^a	18.2 (1.9) ^a	18.1 (1.4) ^a	17.9 (1.3) ^a	
[9/1/0]	[10/0/0]	[10/0/0]	[10/0/0]	

Values with the same superscript letters in each adhesive system indicate no significant defference (p>0.05). Failure mode [adhesive failure/cohesive failure in resin/cohesive failure in enamel]

Unit : MPa, values in parenthesis indicate standard deviations (n=10).

に順次浸漬した後,臨界点乾燥(凍結乾燥機, Model ID-3, エリオニクス)し,加速電圧 1.0 kV,イオン流密度 1.2mA/cm²の条件でアルゴンイオンエッチング(EIS-200 ER,エリオニクス)を 30 秒間行った。次いで,イ オンコーター(Quick Coater Type SC-201,サンユー電 子)で金蒸着を行い,フィールドエミッション型 SEM (ERA-8800 FE,エリオニクス)を用いて,加速電圧 10 kV の条件で観察を行った。

5. 統計処理

得られた測定値については、それぞれの平均値および 標準偏差を求め、一元配置分散分析および Tukey HSD test を用い、有意水準 0.05 の条件で統計学的分析を行った.

成 績

1. 表面自由エネルギー

ウォームエアブローが、表面自由エネルギーに及ぼす 影響の成績をTable 3に示した。表面自由エネルギーは、 Control 群 (41.7 mN・m⁻¹) と Warm 群 (42.7 mN・m⁻¹) とでは有意差が認められなかった。表面自由エネルギー を構成する各成分で比較すると、van der Waals 力が支 配的であり、この値はウォームエアブローによる影響は



Control

5 s warm air



 10 s warm air
 20 s warm air

 Fig. 3
 Representative SEM images of resin-enamel interface (C : resin composite, A : adhesive, E : enamel)

少なかった (41.7~42.7 mN・m⁻¹). 酸-塩基成分を構成 する各成分で比較すると, Lewis 酸性成分は Control 群 と Warm 群 (0.0 mN・m⁻¹) で有意差は認められず, Lewis 塩基性成分は, Control 群 (30.4 mN・m⁻¹) と比 較して Warm 群 (19.8 mN・m⁻¹) で有意に低い値を示 した.

2. 接着強さ

エナメル質接着強さの成績および接着試験後の破壊形 式をTable 4に示した.エナメル質接着強さは17.4~18.2 MPaを示し,ウォームエアブロー時間の違いによる影響 は認められなかった.また,接着試験後の破壊形式は界 面破壊が大勢を占め,ウォームエアブロー時間の違いに よる影響は認められなかった.

3. 接着界面の観察

コンポジットレジンとエナメル質との接合界面につい て、その代表的な SEM 像を Fig.3 に示した. レジンと エナメル質との接合界面は、ウォームエアブロー時間の 延長に伴ってそのアドヒーシブ層が薄くなる傾向を示し たものの、いずれの条件においても良好な接着界面を形 成していた.

考 察

シングルステップアドヒーシブ¹⁻³⁾は、被着歯面表層 を脱灰しながらその部に浸透し、硬化することによって 機械的嵌合とともに化学的接着を獲得する. そのため に、シングルステップアドヒーシブは酸性機能性モノ マーや HEMA などのレジン成分とともに水.エタノー ルあるいはアセトンなどの溶媒が含有されている⁵⁾ 臨 床操作ステップのうちでもアドヒーシブに対するエアブ ローは重要とされており、この操作によって溶媒が十分 に除去されなかった場合、コンポジットレジンとの接着 強さが低下することが報告されている^{17,18)}. そこで, シ ングルステップアドヒーシブから溶媒を効果的に除去す るとともにその重合性を向上させることを期待して. ウォームエアブローを可能とする専用 LED 照射器が開 発された¹³⁾. ウォームエアブローが, シングルステップ アドヒーシブのエナメル質接着性に及ぼす影響について は、HEMA 含有シングルステップアドヒーシブでは、そ の接着強さが向上することが報告されている14) しか し、ウォームエアブローが HEMA 未含有シングルス テップアドヒーシブに及ぼす影響の詳細については不明 な点が多い。そこで、ウォームエアブローが HEMA 未 含有シングルステップアドヒーシブのエナメル質接着性 に及ぼす影響について,界面科学的観点から検討を行う こととした.

その結果, BeautiBond Multiの表面自由エネルギー は、Control 群とWarm 群で有意差が認められなかった 表面自由エネルギーは、固体表面の分子が有するエネル ギーであり、その値は内部分子間の凝集エネルギーに依 存する¹⁹⁾ このアドヒーシブには成分中に HEMA が含 有されておらず、通常のエアブローによっても効果的に 水分が除去²⁰⁾されたことから、ウォームエアブローの影 響が認められなかったものと考えられた。一方、HEMA を含有するシングルステップアドヒーシブでは、ウォー ムエアブローによってアドヒーシブ中の溶媒が効果的に 除去されることで、レジンモノマー成分の強固な架橋結 合によって凝集エネルギーが向上し、結果として表面自 由エネルギーも高くなったものと報告されている^{13,14)} HEMAは、アドヒーシブ中の疎水性成分と親水性成分 との相溶性を向上させる効果は期待できるものの、水分 除去という観点からは、BeautiBond Multiのように HEMA 未含有アドヒーシブが有利であることが示され た.

表面自由エネルギーを構成する各成分で比較すると、 van der Waals 力が支配的であり、ウォームエアブロー による影響は認められなかった。一方,酸-塩基を構成す る成分で比較すると、Lewis 酸性成分は Control 群では 認められず、Lewis 塩基性成分は Control 群と比較して Warm 群で有意に低い値を示した。ここで、Lewis 酸性 成分およびLewis塩基性成分は固体表面の電子受供性に 関連するものであり,前者は電子受容性を,後者は電子 供与性を示す^{21,22)} セルフエッチアドヒーシブの光重合 開始剤は、可視光線照射によって励起されるカンファー キノンが広く用いられている²³⁾.光照射によって励起し たカンファーキノンは、還元剤であるアミンと励起錯体 を形成してラジカルを生じることで、多官能性モノマー の重合反応を開始させる24). したがって、ウォームエア ブローによって、アドヒーシブの重合反応が効果的に進 行し、未反応の還元剤が減少することで、電子供与成分 が有意に低い値を示したものと考えられた.

エナメル質接着試験の結果からは、いずれのウォーム エアブロー時間においても接着強さに変化は認められ ず、接着試験後の破壊形式でもウォームエアブロー時間 による違いは認められず、界面破壊が大勢を占めた。歯 質接着性においては、アドヒーシブの機械的強度は接着 強さに影響を及ぼす因子であり、これが高いものほど接 着強さも向上するとされている^{25,26)}.アドヒーシブの機 械的強度を減弱させる因子となるのが水、エタノールあ るいはアセトンなどの溶媒の残留である²⁷⁾.この観点か らは、組成中に HEMA を含有するアドヒーシブでは、 水分の残留が接着強さの低下につながる可能性がある が^{28,29)},これを含有しない BeautiBond Multi では、接着 強さへの影響は少なかった。また、この結果は、表面自 由エネルギーの測定結果を裏付けるものと考えられた。

本実験の結果から、ウォームエアブローが HEMA 未 含有シングルステップアドヒーシブのエナメル質接着性 に及ぼす影響は、その組成の影響を受ける可能性が界面 科学的解析から明らかとなった.今後、ウォームエアブ ローにおける至適な空気圧、温度およびエアブロー時間 などについての検討を加えることによって、効果的な臨 床術式を確立する予定である.

結 論

シングルステップアドヒーシブの効果的な臨床使用術 式を確立する研究の一環として,ウォームエアブローが HEMA 未含有シングルステップアドヒーシブの表面自 由エネルギーおよびエナメル質接着強さに及ぼす影響に ついて検討した結果,以下の結論を得た.

1. ウォームエアブローが HEMA 未含有シングルス テップアドヒーシブの表面自由エネルギーおよびエナメ ル質接着性に及ぼす影響は認められなかった.

2. コンポジットレジンとエナメル質との接合界面に おける SEM 観察から,ウォームエアブロー時間の延長 に伴ってアドヒーシブ層は薄くなる傾向が認められた が,いずれの条件においても良好な接着界面を形成して いた.

本研究の一部は、科学研究費基盤研究(C)(課題番号 26462896),若手研究(B)(課題番号225861813),日本大学 歯学部総合歯学研究所研究費,日本大学歯学部佐藤研究費お よび上村安男・治子研究費によって行われた。

文 献

- Van Meerbeek B, De Munck J, Yoshida Y, Inoue S, Vargas M, Vijay P, Van Landuyt KL, Lambrechts P, Vanherle G. Buonocore memorial lecture. Adhesion to enamel and dentin: Current status and future challenges. Oper Dent 2003; 28: 215–235.
- 2) Van Meerbeek B, Van Landuyt K, De Munck J, Hashimoto M, Peumans M, Lambrechts P, Yoshida Y, Inoue S, Suzuki K. Technique-sensitivity of contemporary adhesives. Dent Mater J 2005; 24: 1–13.
- 3) Van Landuyt KL, Mine A, De Munck J, Jaecques S, Peumans M, Lambrechts P, Van Meerbeek B. Are one-step adhesives easier to use and better performing? Multi-

factorial assessment of contemporary one step self-etch adhesives. J Adhes Dent 2009; 11: 175-190.

- 4) Peumans M, Kanumilli P, De Munck J, Van Landuyt KL, Lambrechts P, Van Meerbeek B. Clinical effectiveness of comtemporary adhesives: A systematic review of current clinical trials. Dent Mater 2005; 21: 864–881.
- 5) Van Landuyt KL, Snauwaert J, De Munck J, Peumans M, Yoshida Y, Poitevin A, Coutinho E, Suzuki K, Lambrechts P, Van Meerbeek B. Systematic review of the chemical composition of contemporary dental adhesives. Biomaterials 2007; 28: 3757–3785.
- 6) Yoshida Y, Nagakane K, Fukuda R, Nakayama Y, Okazaki M, Shintani H, Inoue S, Tagawa Y, Suzuki K, De Munck J, Van Meerbeek B. Comparative study on adhesive performance of functional monomers. J Dent Res 2004; 83: 454–458.
- Shibuya-Chiba Y, Iwasa M, Tsubota K, Miyazaki M, Hirose H, Platt JA. Influence of storage conditions of adhesive vials on dentin bond strength. Oper Dent 2010; 35: 508-514.
- Sanares AM, Itthagarun A, King NM, Tay FR, Pashley DH. Adverse surface interactions between one-bottle light-cured adhesives and chemical-cured composites. Dent Mater 2001; 17: 542–556.
- Chiba Y, Yamaguchi K, Miyazaki M, Tsubota K, Takamizawa T, Moore BK. Effect of air-drying time of single-application self-etch adhesives on dentin bond strength. Oper Dent 2006; 31: 233-239.
- 10) Klein-Júnior CA, Zander-Grande C, Amaral R, Stanislawczuk R, Garcia EJ, Baumhardt-Neto R, Meier MM, Loguercio AD, Reis A. Evaporating solvents with a warm air-stream: effects on adhesive layer properties and resin-dentin bond strengths. J Dent 2008; 36: 618-625.
- Alexandre RS, Sundfeld RH, Giannini M, Lovadino JR. The influence of temperature of three adhesive systems on bonding to ground enamel. Oper Dent 2008; 33: 272– 281.
- 12) Reis A, Klein-Júnior CA, Coelhode Souza FH, Stanislawczuk R, Loguercio AD. The use of warm air stream for solvent evaporation: effects on the durability of resindentin bonds. Oper Dent 2010; 35: 29–36.
- 13) Ogura Y, Shimizu Y, Shiratsuchi K, Tsujimoto A, Takamizawa T, Ando S, Miyazaki M. Effect of warm airdrying on dentin bond strength of single-step self-etch adhesives. Dent Mater J 2012; 31: 507–513.
- 14) Shiratsuchi K, Tsujimoto A, Takamizawa T, Furuichi T, Tsubota K, Kurokawa H, Miyazaki M, Influence of warm air-drying on enamel bond strength and surface free-energy of self-etch adhesives. Eur J Oral Sci 2013; 121: 370-376.
- 15) Tsujimoto A, Iwasa M, Shimamura Y, Murayama R,

Takamizawa T, Miyazaki M. Enamel bonding of singlestep self-etch adhesives: influence of surface free energy characteristics. J Dent 2010; 38: 123–130.

- 16) Fowkes FM. Quantitative characterization of the acidbase properties of solvents, polymers, and inorganic surfaces. J Adhes Sci Technol 1990; 4: 669–691.
- Jacobsen T, Finger WJ, Kanehira M. Air-drying time of self-etching adhesives vs bonding efficacy. J Adhes Dent 2006; 8: 387-392.
- 18) Sadr A, Shimada Y, Tagami J. Effect of solvent drying time on micro-shear bond strength and mechanical properties of two self-etching adhesive systems. Dent Mater 2007; 23: 1114–1119.
- 19) Baier RE. Principles of adhesion. Oper Dent 1992; 5: 1-9.
- 20) Van Meerbeek B, Yoshihara K, Yoshida Y, Mine A, De Munck J, Van Landuyt KL. State of the art of self-etch adhesives. Dent Mater 2011; 27: 17-28.
- Volpe CD, Siboni S. Some reflections on acid-base solid surface free energy theories. J Colloid Interface Sci 1997; 195: 121-136.
- 22) Greiveldinger M, Shanahan ME. A critique of the mathematical coherence of acid/base interfacial free energy theory. J Colloid Interface Sci 1999; 215: 170-178.
- 23) Van Landuyt KL, Cardoso MV, De Munck J, Peumans M, Mine A, Lambrechts P, Van Meerbeek B. Optimization of the concentration of photo-initiator in a one-step self-etch adhesive. Dent Mater 2009; 25: 982-988.
- 24) Cook WD. Photopolymerization kinetics of dimethacrylates using camphorquinone amine initiator system. Polymer 1992; 33: 600-609.
- 25) Cadenaro M, Antoniolli F, Sauro S, Tay FR, Di Lenarda R, Prati C, Biasotto M, Contardo L, Breschi L. Degree of conversion and permeability of dental adhesives. Eur J Oral Sci 2005; 113: 525–530.
- 26) Hosaka K, Nakajima M, Takahashi M, Itoh S, Ikeda M, Tagami J, Pashley DH. Relationship between mechanical properties of one-step self-etch adhesives and water sorption. Dent Mater J 2010; 26: 360–367.
- 27) Ito S, Hashimoto M, Wadgaonkar B, Svizero N, Carvalho RM, Yiu C, Rueggeberg FA, Foulger S, Saito T, Nishitani Y, Yoshiyama M, Tay FR, Pashley DH. Effects of resin hydrophilicity on water sorption and changes in modulus of elasticity. Biomaterials 2005; 26: 6449-6459.
- 28) Ikeda T, De Munck J, Shirai K, Hikita K, Inoue S, Sano H, Lambrechts P, Van Meerbeek B. Effect of air-drying and solvent evaporation on the strength of HEMA-rich versus HEMA-free one-step adhesives. Dent Mater 2008; 24: 1316-1323.
- 29) Grégoire G, Dabsie F, Dieng-Sarr F, Akon B, Sharrock P. Solvent composition of one-step self-etch adhesives and dentine wettability. J Dent 2011; 39: 30–39.

Influence of Warm Air-drying on Enamel Bond Strength and Surface Free Energy of Self-etch Adhesives

SHIRATSUCHI Koji¹, UETA Hirofumi^{1,3}, KANAZAWA Chie^{1,3}, HIRAI Kazutaka^{1,3}, TSUJIMOTO Akimasa^{1,2}, TAKAMIZAWA Toshiki^{1,2} and MIYAZAKI Masashi^{1,2}

¹Department of Operative Dentistry, Nihon University School of Dentistry ²Division of Biomaterials Science, Dental Research Center, Nihon University School of Dentistry ³Orange Dental Clinic

Abstract

Purpose: The purpose of this study was to examine the effect of warm air-drying on the surface free energy and enamel bond strength of a HEMA-free single-step self-etch adhesive.

Methods: As the HEMA-free self-etch adhesive system, BeautiBond Multi (Shofu) was employed. Bovine mandibular incisors were mounted in self-curing resin, and wet-ground with #600-grid SiC paper to expose the labial enamel. Adhesive was applied according to the manufacturer's instruction, followed by drying in a stream of warm air for 5 s at 37°C. Normal air-drying at 23°C served as a control. After light irradiation of the adhesive, the surface free energy was determined by measuring the contact angle of three test liquids placed on the cured adhesive. For the determination of enamel bond strength, the adhesive-applied surfaces were dried in a stream of warm air for 5, 10, and 15 s at 37°C, and normal air-drying at 23°C served as a control. Resin composites were condensed into a mold ($\phi 4 \times 2$ mm) and polymerized. Ten samples per test group were stored in distilled water at 37°C for 24h, and then shear-tested at a crosshead speed of 1.0 mm/min.

Results: For all surfaces, the value of the estimated surface-energy component $\gamma_{\rm S}^{\rm LW}$ was relatively constant within the range of 41.7-42.7 mN \cdot m⁻¹. The enamel bond strengths varied according to the air-drying time, and ranged from 17.4-18.2 MPa. Maximum bond strengths were achieved at air-drying times of 5 s. No significant differences in bond strength were observed with different air-drying times.

Conclusion: These data suggested that warm air-drying was not effective for increasing the enamel bond strength of the HEMA-free self-etch adhesive, although the Lewis base component decreased with warm air-drying.

Key words: warm air-drying, surface free energy, bond strength

TEL: +81-3-3219-8141, FAX: +81-3-3219-8347, E-mail: deko11018@g.nihon-u.ac.jp Received for Publication: September 10, 2014/Accepted for Publication: October 22, 2014

Corresponding author: Dr. SHIRATSUCHI, Department of Operative Dentistry, Nihon University School of Dentistry, 1-8-13, Kanda-Surugadai, Chiyoda-ku, Tokyo 101-8310, Japan